

Leed

COURS N° 17 : ET SI ON PARLAIT « TUBES »

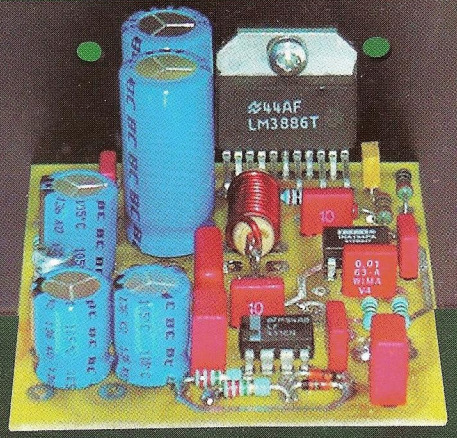
L'AMPLIFICATEUR DE TENSION « R/C »

ENSEMBLE DE PRISE DE SON (2^e PARTIE) :

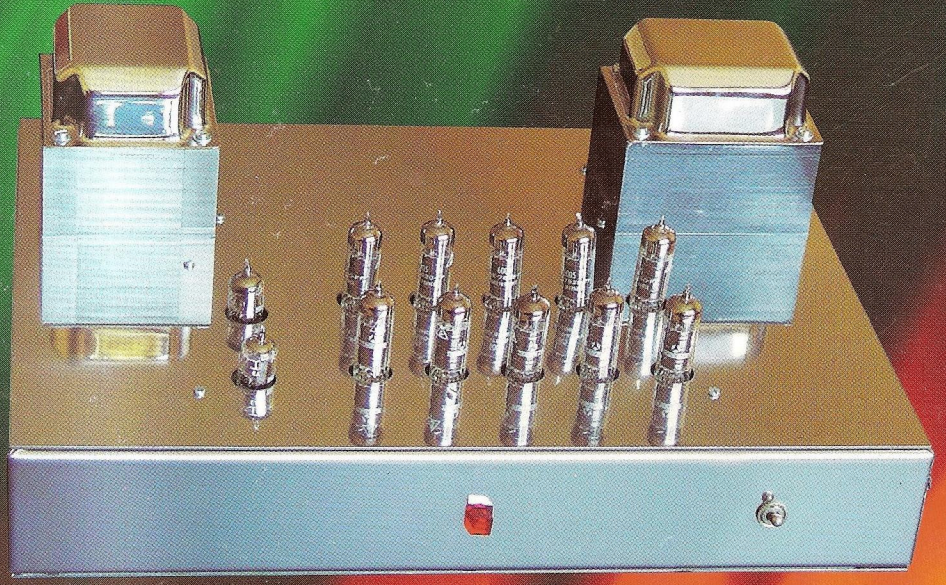
AMPLIFICATEUR DE LIGNE ET COMPRESSEUR

MODULE AMPLIFICATEUR DE 50 Weff

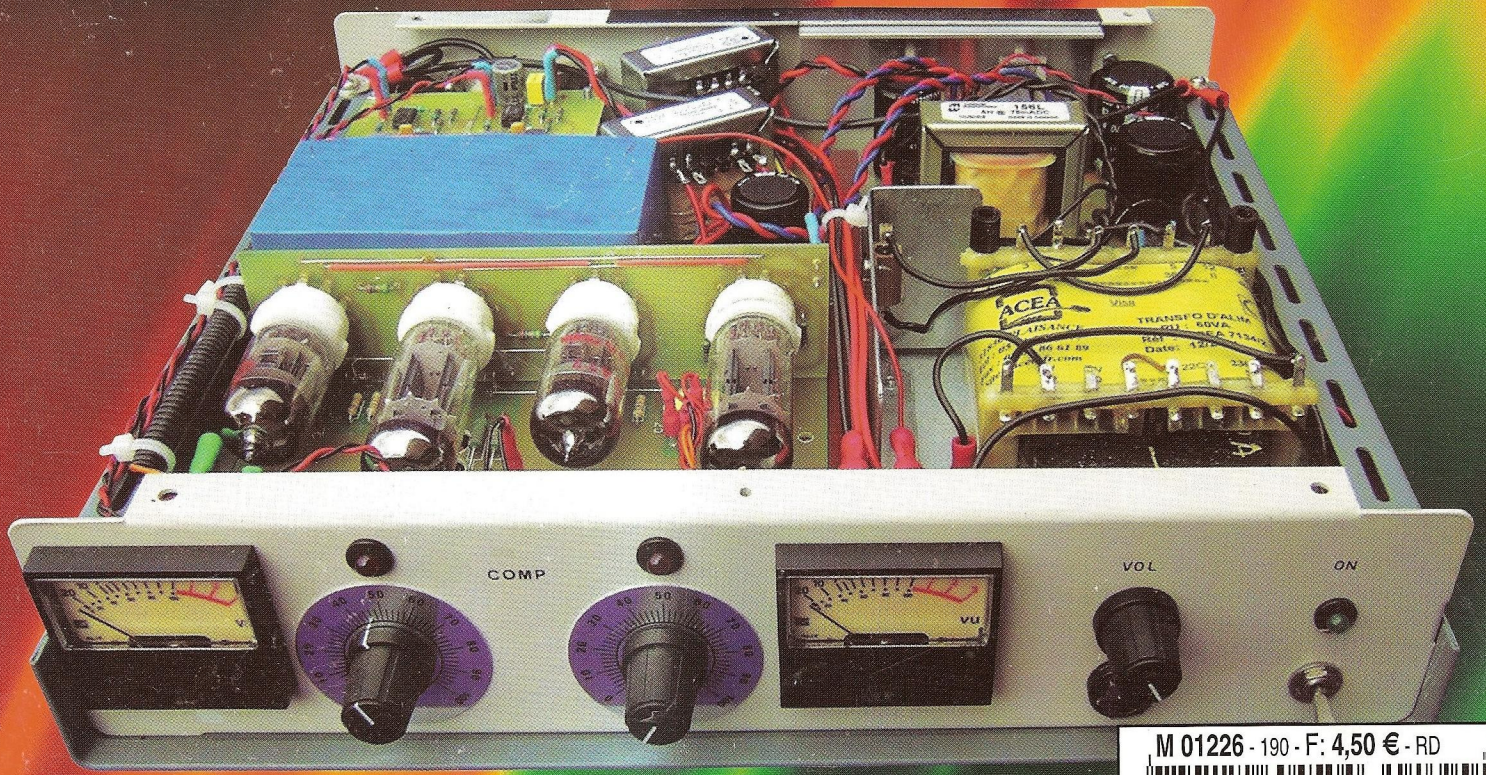
AMPLIFICATEUR DE 50 Weff À TÉTRODES 6005



**MODULE AMPLIFICATEUR
DE 50 Weff/8 Ω
À ENTRÉE SYMÉTRIQUE**



AMPLIFICATEUR DE 50 Weff SUR CHÂSSIS TUB'OX



AMPLIFICATEUR DE LIGNE ET COMPRESSEUR

M 01226 - 190 - F: 4,50 € - RD



Quoi de Neuf chez Selectronic ...

Kits AUDIOPHILES

Selectronic
L'UNIVERS ELECTRONIQUE

Haut-parleurs

Fostex

• Haut-parleurs HI-FI large-bande et pour système multi-voies • Précision et qualité japonaise

Toute la gamme **en stock** chez **Selectronic**



Guide de sélection **EN FRANÇAIS** sur simple demande

Composants Audiophiles

Condensateurs BLACKGATE, ELNA, Styroflex de précision, MICA argenté 1% Transformateur type "R" - Selfs audio JANTZEN



NOUVEAU Préamplificateur Profet

Transparence et neutralité absolues



- Technologie exclusive **Selectronic**
- Préamplificateur de construction **100% symétrique**
- Alimentations voies D et G séparées

Plus d'infos sur www.profet.fr

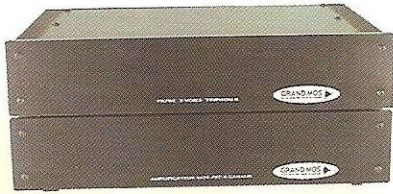
Kit de Protection intelligente pour haut-parleur



- Pour protéger votre enceinte ou vos précieux transducteurs
- Parfaitement transparent à l'écoute
- Seuil de **protection ajustable** (abaque fourni)
- Dimensions : 48 x 48 x 20 mm

Le kit **COMPLET** 115J.2284 16,50 € TTC

Nouveau



Kit Triphon II Série GRAND MOS

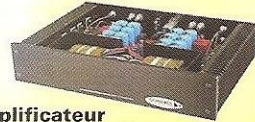
C'est l'évolution ultime du filtre actif 3 voies TRIPHON



Bancs d'essai publiés dans : **AudioXpress** - Août 2004 et **Nouvelle Revue du Son** n° 285 - Mai 2004



Filtre actif Le kit **COMPLET** 115J.4250 985,00 € TTC



Amplificateur Le kit **COMPLET** 115J.4180 849,00 € TTC

Section FILTRE ACTIF

- Cellules R-C à pente 6 dB cascadeables • 3 voies configurables en 6 ou 12 dB • En 12 dB : filtre LINKWITZ-RILEY vrai • Voie Médium : configurable en passe haut ou passe bande
- Fréquences de coupure : au choix • Câblage réduit au strict minimum.

Section AMPLIFICATEURS

- Alimentations totalement séparées pour les voies droites et gauches • 4x16 W RMS / 8 ohms, pure classe A
- Technologie MOS-FET.

Divers

- Connectique Argentée - Isolant PTFE (Téflon) • Circuits imprimés Verre-Téflon pour les cartes filtres et amplificateurs • Utilisation de transistors soigneusement triés par paires complémentaires • Coffrets reprenant l'esthétique du GRAND MOS, pour réaliser un ensemble harmonieux (face avant massive de 10mm et radiateurs latéraux).

L'ensemble **COMPLET** Filtre + Ampli 115J.4250-2 4834,00€ **PROMO 1650,00 € TTC**

Kit BASIC Préamp

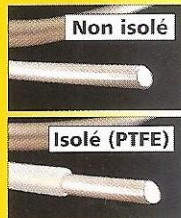


Basique mais tout ce qu'il y a de plus **audiophile** !

- Préamplificateur présenté en configuration minimum : 2 entrées commutables bénéficiant des meilleurs étages audiophiles disponibles • Entièrement à composants discrets, condensateurs haut de gamme (Styroflex, BLACKGATE), potentiomètre ALPS
- Pourvu d'une entrée RIAA de très haute qualité ce pré-amp est idéal dans une installation simple, et/ou pour les personnes désireuses d'écouter ou graver leur disques vinyl sur PC.

Le kit **COMPLET** 115J.6200 189,00 € TTC

Fil ARGENTÉ



- Fil de cuivre désoxygéné (OFC)
- Argenture électrolytique
- Epaisseur d'argent : 10 µm

Pour vos cablages

Non isolé

- En Ø 0,6 - 1,0 - 1,5 et 2,0 mm

À partir de **0,50 € TTC** le mètre

Isolé TEFLON® (PTFE)

- Isolation : 600V
- En Ø 0,6 - 1,0 et 1,5 mm

À partir de **1,10 € TTC** le mètre

Kit Préampli PHONO Pour cellule MC ou MD

- Impédance d'entrée adaptable
- Taux de distorsion : < 0,001%
- Respect de la courbe RIAA : < ±0,2 dB
- Circuit imprimé Verre / TÉFLON (PTFE)
- Alimentation séparée
- Condensateurs STYROFLEX, BLACKGATE, etc...

Le kit **COMPLET** (avec boîtiers non percés) 115J.4000 159,50 € TTC



Kit Symétriseur de Ligne

- Sortie 600 Ω sur XLR Neutrik • Alimentations séparées

Le kit **COMPLET** (avec boîtiers non percés) 115J.1950-1 129,00 € TTC

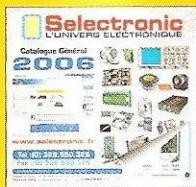
Kit Désymétriseur de Ligne

- Sorties sur prises RCA argentées • Alimentations séparées

Le kit **COMPLET** (avec boîtiers non percés) 115J.1950-2 119,00 € TTC

Selectronic
L'UNIVERS ELECTRONIQUE

B.P. 10050 59891 LILLE Cedex 9
Tél. 0 328 550 328 - Fax : 0 328 550 329
www.selectronic.fr



NOUVEAU Catalogue Général 2006

Envoi contre 10 timbres-poste au tarif "lettre" en vigueur.

NOS MAGASINS :

PARIS : 11 Place de la Nation 75011 (Métro Nation)
Tél. 01.55.25.88.00
Fax : 01.55.25.88.01

LILLE (Ronchin) :

ZAC de l'Orée du Golf
16, rue Jules Verne 59790 RONCHIN



Conditions générales de vente : Règlement à la commande : frais de port et d'emballage 5,00€, FRANCO à partir de 130,00€. Contre-remboursement : +10,00€. Livraison par transporteur : supplément de port de 13,00€. Tous nos prix sont TTC

Led

Société éditrice :
Editions Périodes
Siège social :
2-12 rue de Bellevue,
75019 Paris

SARL au capital de 7 774 €
Directeur de la publication :
Bernard Duval

Led

Bimestriel : 4,50 €
Commission paritaire : 64949
Tous droits de reproduction réservés
textes et photos pour tous pays,
LED est une marque déposée
ISSN 0753-7409

Services :

Rédaction - Abonnements :

01 44 84 88 28

2-12 rue de Bellevue
75019 Paris

Ont collaboré à ce numéro :

Rinaldo Bassi
André Cochetoux
Gabriel Kossmann
Jean-Louis Vandersleyen

Abonnements :
6 numéros par an :
France : 19 €
Etranger : 27 €
(Ajouter 8 € pour les expéditions
par avion)

Publicité :
Bernard Duval

Réalisation :
Transocéanic SAS

Dessinateur :
Pascal Mercier

Impression :
Berger Levraut - Toul
Imprimé en France

6

L'ÉLECTRONIQUE À TUBES L'AMPLIFICATEUR DE TENSION « R/C » (COURS N° 17)

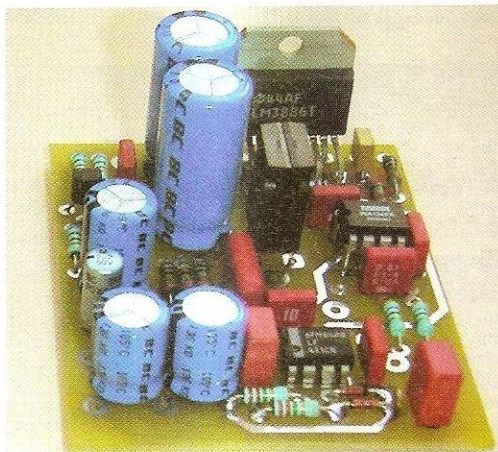
Quoi de plus simple, en apparence, que l'amplificateur de tension à couplage « Résistance / Capacité » appelé familièrement « R/C », dont nous avons commencé l'autopsie dans le précédent numéro de *Led*. Je vous rassure tout de suite, comme tout ce qui semble simple, le « RC » est bougrement plus complexe qu'il n'y paraît...

12

PETITES ANNONCES GRATUITES

14

MODULE AMPLIFICATEUR À ENTRÉE SYMÉTRIQUE 50 Weff/8 Ω AVEC LM3886



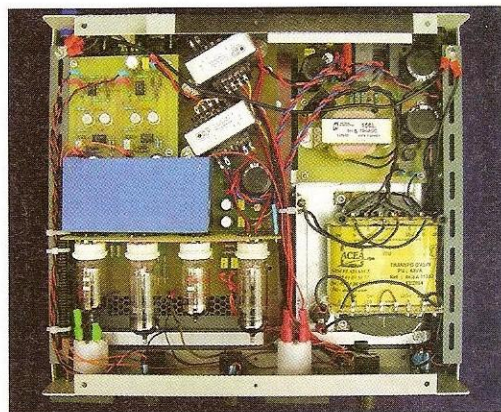
Pour moins de 10 €, le LM3886 est capable de délivrer une puissance de 60 Weff dans une charge de 4 Ω et 50 Weff dans 8 Ω. De surcroît, il présente des qualités audio incontestables, cela pour une bande passante très étendue. Le module que nous vous présentons est à entrée symétrique et le montage se voit doté d'un circuit « servo » qui contrôle et régule la tension continue d'offset en sortie afin de la maintenir au plus près du 0 V.

23

LES 3 CD DE LED SUR LES TUBES ÉLECTRONIQUES

28

UN ENSEMBLE DE PRISE DE SON (2^e partie) AMPLIFICATEUR LIGNE ET COMPRESSEUR



Après avoir décrit dans notre précédent numéro le préamplificateur pour microphone, nous consacrons la deuxième partie de notre article à l'amplificateur de ligne qui comprend également une unité de compression à seuil réglable. Les deux unités ont été montées dans deux boîtiers séparés pour pouvoir être utilisées indépendamment. L'ensemble affiche des spécifications dignes des meilleurs appareils professionnels.

44

ENSEMBLE HOME CINÉMA MODULAIRE ET DE QUALITÉ AUDIOPHILE (9^e et dernière partie)

Cette longue réalisation a permis, d'une part, de mettre en évidence les qualités exceptionnelles du circuit KTR 5725 pour la partie amplificatrice et, d'autre part, de vous proposer trois unités de puissance de 10 Weff, 30 Weff et 50 Weff. L'ensemble Home Cinéma est très homogène puisqu'il utilise les mêmes circuits électroniques pour les trois amplificateurs (mêmes schémas, mêmes tubes). Il est simple dans son principe, mais évidemment plus long à construire qu'un simple système stéréo dont il conserve toutes les qualités.

DROITS D'AUTEUR

Les circuits, dessins, procédés et techniques publiés par les auteurs dans *Led* sont et restent leur propriété. L'exploitation commerciale ou industrielle de tout ou partie de ceux-ci, la reproduction des circuits ou la formation de kits partiels ou complets, voire de produits montés, nécessitent leur accord écrit et sont soumis aux droits d'auteurs. Les contrevenants s'exposent à des poursuites judiciaires avec dommages-intérêts.

Vente au numéro

à adresser aux ÉDITIONS PÉRIODES, Service abonnements, 2 à 12 rue de Bellevue 75019 Paris

N° 160

- Caméra Kitty : l'interface 12 bits (8^{ème} partie)
- Les Tubes KT88 / KT90 : un push-pull en ultra-linéaire classe AB1 de 2 x 50 Weff
- BC Acoustique/SEAS : kits d'enceintes pour le HC
- Le Single II : amplificateur de 2 x 11 Weff en classe A avec tétrodes 6550

N° 161

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- Le Triode 845 : amplificateur de 2 x 18 Weff en Single End sans contre-réaction (1^{ère} partie)

N° 162

- Boîte de mesure secteur
- GBF Synthétisé 0,1 Hz - 102,4 kHz (1^{ère} partie)
- Horloge murale avec fonction Thermomètre : une application du kit de développement 68HC11
- Le Triode 845 : amplificateur de 2 x 18 Weff en Single End sans contre-réaction (2^{ème} partie)

N° 163

- Filtre actif 2 voies à triodes ECC83, pente d'atténuation de 12 dB/octave
- GBF synthétisé 0,1 Hz - 102,4 kHz (2^{ème} partie)
- Le Triode 845 (3^{ème} partie)
- Milli-Ohmmètre de précision

N° 168

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- Préampli haut niveau à tubes : ECC83 / ECC81 4 entrées / 2 sorties à basse impédance
 - Un bloc amplificateur mono de très forte puissance : 280 Weff/8 Ω avec des LM3886 (1^{ère} partie)

N° 169

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- Amplificateur de 2 x 60 Weff : un push-pull de tétrodes 6550 avec déphaseur 6SN7
 - Préampli à tubes ECC83/ECC81. Complément d'informations du haut niveau au bas niveau (2^{ème} partie)
 - Un bloc amplificateur mono de très forte puissance : 280 Weff/8 Ω avec des LM3886 (2^{ème} partie)

N° 172

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- Push-Pull de 845 : Bloc mono 40 Weff (1^{ère} partie)

N° 173

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- Push-Pull de 845 : bloc mono 40 Weff (2^{ème} partie)
 - Les alim. HT pour amplis à tubes (1^{ère} partie)

N° 174

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- Et si on parlait : «tubes»? Remontons en arrière voulez-vous ? (Cours n°1)
 - Amplificateur en classe A Single-End avec MOS-FET 2SK1058, sans contre réaction
 - Les alim. HT pour amplis à tubes (2^{ème} partie)

N° 175

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes. (Cours n°2)
 - Single End en quatuor avec tubes 7189 ou EL84M
 - Filtre actif 2 voies butterworth ordre 6 36 dB/octave
 - Préamplificateur audiophile de très haute performance (1^{ère} partie)

N° 176

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes. (Cours n° 3)
 - SRPP et béta-follower
 - Réalisation pratique du Préamplificateur audiophile (2^{ème} partie)
 - Amplificateur stéréophonique double Push-Pull de triodes 6AS7-G ou 6080 : 2 x 18 Weff

N° 177

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes. (Cours n° 4)
 - Mu-Follower de puissance mono-tube (1^{ère} partie)
 - Préamplificateur audiophile 6 entrées (3^{ème} partie)
 - K2, notre caméra CCD destinée à l'astronomie : la tête optique (1^{ère} partie)
 - Push-pull de 2A3 : 2 x 12 Weff / 4 et 8 Ω sans contre-réaction

N° 179

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes (Cours n° 6)
 - Amplificateur Push-Pull d'EL84 2 x 12 Weff

N° 180

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes (Cours n° 7)
 - Alimentation haute tension à très faible bruit

N° 181

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes (Cours n° 8)
 - L'amplificateur multicanal GK Five (1^{ère} partie)
 - L'enceinte Euphonie/Vifa « Double six »
 - Le push-pull de triodes 845
 - Alimentation haute tension à très faible bruit (2^e partie)

N° 182

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes (Cours n° 9)
 - De la théorie à un (petit) peu de pratique
 - Lampemètre professionnel (3^e partie)
 - Préamplificateur tous tubes pour Home Cinéma (1^{ère} partie)
 - L'amplificateur multicanal GK Five (2^e partie)

N° 183

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes (Cours n° 10)
 - De la théorie à un (petit) peu de pratique
 - Ampli intégré à 4 entrées (push-pull ECL86)
 - Préamplificateur tous tubes pour Home Cinéma (2^e partie)
 - L'amplificateur multicanal GK Five (3^e partie)
 - Amplificateur de mesure à faible bruit
 - Afficheur bargraph pour analyseur audio (1^{ère} partie)

N° 184

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes (Cours n° 11)
 - De la triode à la pentode
 - Amplificateur « single end » à triode/pentode ECL86
 - Analyseur audio 16 voies (2^e partie)
 - Analyseur de distorsion harmonique
 - Amplificateur pour écoute au casque à tubes
 - L'amplificateur multicanal GK Five (4^e partie)
 - Préamplificateur tous tubes pour Home Cinéma (3^e partie)

N° 185

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes (Cours n° 12)
 - De la théorie à la pratique : les alimentations
 - Analyseur de distorsion harmonique
 - Amplificateur pour écoute au casque à transistors
 - Préamplificateur tous tubes pour Home Cinéma (4^e partie)
 - Alimentation haute tension de laboratoire réglable de 50 V à 450 V sous un courant de 500 mA

N° 186

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes (Cours n° 13)
 - De la théorie à la pratique : les alimentations - Le redressement
 - Alimentation haute tension de laboratoire réglable de 50 V à 450 V sous un courant de 500 mA (2^e partie)
 - Préampli mu-follower à ECL86
 - Tout savoir sur le surround
 - Amplificateur Home Cinéma module 50 W/8 Ω à tétrodes 6005 (5^e partie)

N° 187

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes (Cours n° 14)
 - De la théorie à la pratique : les alimentations - Le filtrage
 - Push-pull ultra linéaire de tétrodes 807 de 2 x 40 Weff
 - Préamplificateur RIAA sans compromis
 - Amplificateur Home Cinéma module 50 W/8 Ω à tétrodes 6005 (6^e partie) - Alimentation haute tension stabilisée

N° 188

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes (Cours n° 15)
 - De la théorie à la pratique - Les alimentations - Filtrons ! Que diable filtrons !
 - Préamplificateur RIAA au-dessus de tout soupçon (2^e partie)
 - Les condensateurs en audio
 - Préamplificateur Mu-Follower à ECF82
 - Ensemble Home Cinéma - Modulaire et de qualité audiophile (7^e partie) - Ampli stéréo 2 x 10 Weff

N° 189

- Photocopies de l'article** (Prix de l'article : 4,60 €) :
- La clé de l'électronique à tubes (Cours n° 16)
 - De la théorie à la pratique - Il faut amplifier... alors amplifions
 - Amplificateur hybride à triodes 6C19 (1^{ère} partie)
 - Ensemble de prise de son - Le préampli pour microphone
 - Protection intelligente pour HP
 - Ensemble Home Cinéma - Modulaire et de qualité audiophile (8^e partie) - Amplificateur 30 Weff

Je vous fais parvenir ci-joint le montant de €

par CCP chèque bancaire mandat

4,60 € le numéro (ou la photocopie d'article)

(frais de port compris)

NOM : PRÉNOM :

N° : RUE

CODE POSTAL : VILLE :

Je désire les magazines suivants :

...n° 160 ...n° 181 ...n° 184 ...n° 187

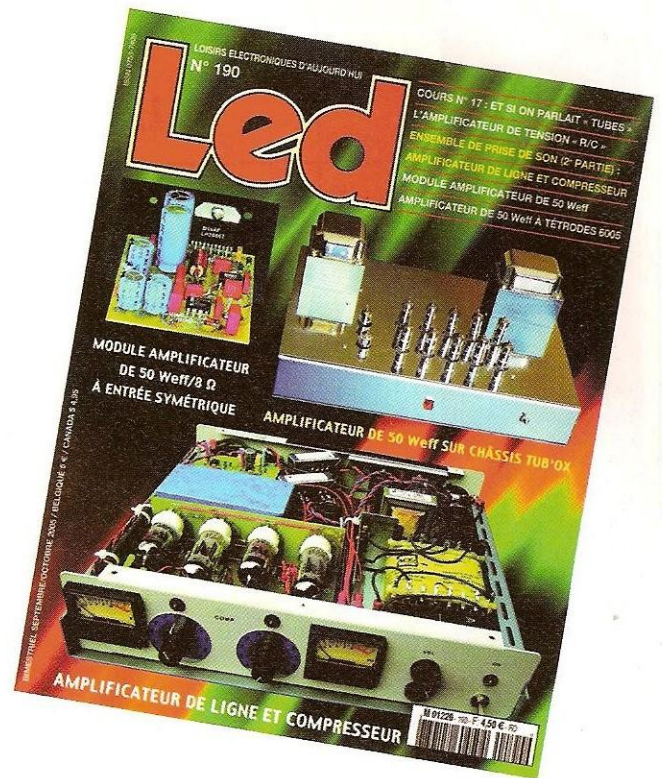
...n° 162 ...n° 182 ...n° 185 ...n° 188

...n° 163 ...n° 183 ...n° 186 ...n° 189

Je désire les photocopies des articles suivants :

Led n°	Titre de l'article

AVIS AUX LECTEURS



Deux en un

L'union fait la force : les éditeurs de **Led** se sont rapprochés de l'éditeur du mensuel **Électronique Pratique** pour regrouper, en une seule revue, les contenus des deux publications.

À partir du numéro de novembre 2005 d'**Électronique Pratique** (parution prévue le 7 novembre), vous retrouverez chaque mois les rubriques habituelles de **Led**. Elles se présenteront sous forme d'une section particulière au sein de la revue **Électronique Pratique**, cela pour un prix inchangé de 4,50 euros.

La périodicité désormais mensuelle du contenu de **Led** répond au désir que vous avez souvent exprimé de voir adopter ce rythme de parution.

En outre, vous disposerez d'une publication plus étoffée, ouverte à tous les domaines des applications électroniques, aussi bien en théorie que dans leurs applications pratiques.

Nous vous donnons rendez-vous en novembre dans le numéro d'**Électronique Pratique** où vous retrouverez vos rubriques favorites de **Led**.

La Rédaction

DE LA THÉORIE À LA PRATIQUE L'AMPLIFICATEUR DE TENSION « R/C » CE MÉCONNU

Quoi de plus simple, en apparence, que l'amplificateur de tension à couplage « Résistance / Capacité » appelé familièrement « R/C », dont nous avons commencé l'autopsie dans le précédent numéro de Led. Je vous rassure tout de suite, comme tout ce qui semble simple, le « RC » est bougrement plus complexe qu'il n'y paraît...

Désolé ! La simplicité apparente du « RC » est la source de bien des déboires en audio. Ceci, en raison de l'asymétrie congénitale du signal musical qui refuse obstinément de se laisser amplifier comme d'honnêtes sinusoïdes ou signaux rectangulaires et de cette fichue courbe enveloppe (voir *Led* n°185) qui ondule gracieusement au rythme aléatoire et imprévisible de la musique, de la parole et des bruits... Un vrai cauchemar pour mathématiciens ! Dans l'amplificateur de tension « RC », le trouble-fête, celui par lequel la bouillie sonore arrive s'il est mal calculé, est le condensateur de liaison « C » (figure 1). Des pages et des pages de calculs complexes lui ont été consacrées faisant pour la plupart intervenir le théorème de développement d'Heaviside dont les conclusions mathématiques sont les suivantes :

- Pour que la **fidélité de transmission dans les basses fréquences** soit maximale, le produit $R \times C$ doit être très grand, donc C doit être grand.
- Pour que la **phase** soit respectée, ici aussi $R \times C$ doit être très grand.

- De même, pour la **réponse transitoire**...

Ces réflexions mathématiques, au demeurant parfaitement exactes, ne s'appliquent que pour la transmission de **tensions périodiques symétriques**.

Ce qui n'est absolument pas le cas du signal musical qui est formé d'une multitude d'impulsions de durée variable et parfaitement asymétriques (voir *Led* n°185).

Les conclusions mathématiques faisant foi, c'est néanmoins pour cette raison que l'on voit encore des préamplificateurs et des amplificateurs qui, sous prétexte de passer des « super basses », ont des condensateurs de liaisons de trop forte valeur, accompagnés d'une multitude de condensateurs de « races » différentes destinés à rendre les « gros » plus rapides.

Cette accumulation de condensateurs en parallèle ne fait qu'augmenter la valeur des condensateurs de liaisons. Elle ne rend pas la transmission « plus rapide », bien au contraire.

Cette multiplication ne fait qu'augmenter les capacités parasites de câblage et, comme nous le verrons plus loin, dégrader la transmission des hautes fréquences du spectre sonore. Ceci, sans gain vers les basses fréquences, comme nous allons le voir de suite.

Tout d'abord : comment ça marche ?

LE COUPLAGE RC AU TRAVAIL

En réalité, il s'agit d'un « filtre » formé par « RL » la résistance de charge du tube, « C » le condensateur de liaison et « Rg » la résistance de fuite de grille du tube suivant (figure 1).

Raisonnons maintenant de façon élé-

mentaire. Quel est le but de ce filtre ?
Il est de :

1) Transmettre, au point (B), la copie exacte de la variation de tension produite en (A), aux bornes de RL, pour toutes les fréquences, de la plus basse à la plus élevée.

2) Bloquer la composante continue présente en (A), sur notre schéma 170 V, et de l'empêcher d'atteindre (B). En (B), on recueillera donc uniquement la composante alternative du signal.

La formulation simpliste est la suivante : un condensateur bloque le continu et ne laisse passer que l'alternatif. C'est apparemment juste lorsqu'il s'agit de tensions périodiques, mais ce raisonnement est (en partie) erroné lorsqu'il s'agit de passer des « impulsions » ou un signal musical. Il nous faut donc étudier plus à fond la physique du fonctionnement du montage RC.

Sur la figure 1, nous avons représenté un montage simple et théorique sur lequel nous avons fait figurer des tensions. Tout d'abord, une haute tension de 360 volts. Lorsque le tube débite, la chute de tension dans la résistance de charge RL est de 190 volts, ce qui amène la tension de la plaque de T1 à 170 volts.

Nous avons représenté à gauche de la figure un « swing » de ± 100 volts lorsque le tube fonctionne. La tension de la plaque de T1 varie donc autour du point de repos à 170 volts de ± 100 volts, soit de 70 volts à 270 volts. À gauche, entre les temps 1 et 2, il y a une zone rouge. On suppose que le tube étant chauffé, prêt à fonctionner, on enclenche la haute tension de 360 volts.

Instantanément, le tube débitant, la tension au point A va s'établir à +170 volts. Que va-t-il se passer aux bornes de C ? C et Rg forment un circuit capacité-résistance entre le point (A) à +170 volts et la masse à 0 volt.

Comme tout honnête condensateur, ce dernier va se charger à travers la résistance Rg pendant un temps t, dépendant de la constante de temps du produit $C \times Rg$.

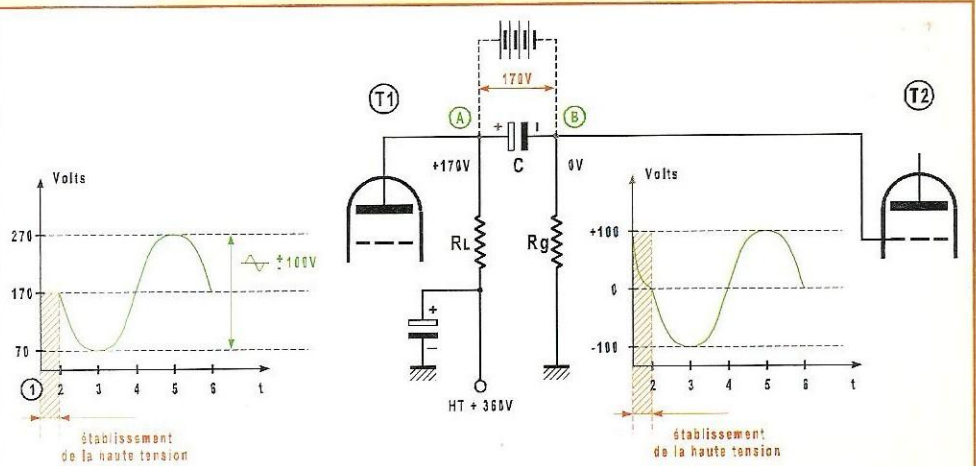


Figure 1 : Analyse d'un couplage RC imaginaire. La tension au point (A) varie de ± 100 V lorsque le tube T1 est excité. Cette variation de tension est transmise par C en (B) sans atténuation, à condition que la constante de temps $T = R \times C$ soit très supérieure à la période la plus basse de la fréquence à transmettre. C se comporte alors comme une batterie chargée en opposition à la tension présente au point (A), ici 170 V

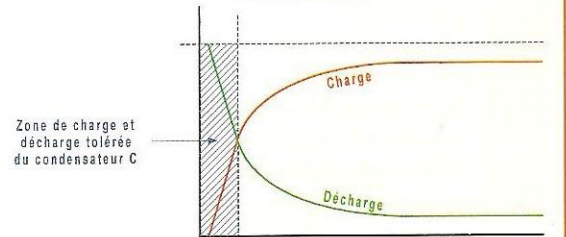


Figure 2 : Courbe de charge et de décharge d'un condensateur

En prenant des valeurs classiques, soit $C = 0,1 \mu\text{F}$ et $Rg = 500\,000 \Omega$, cela nous donnerait un temps de :

$$T = 500\,000 \times 0,1 \cdot 10^{-6} = 50 \text{ ms}$$

Retenez bien ceci, nous en reparlerons tout à l'heure.

Que va-t-il se passer lorsque C sera chargé et que le circuit sera au repos (aucun signal) ou, plus précisément, quelle sera la tension au point (B) ?

Sera-t-elle de +170 volts, -170 volts ou 0 volt ? Eh bien, elle sera exactement de 0 volt car, une fois C chargé, plus aucun courant ne traversera Rg. **Le point (B) sera au potentiel de la masse.**

Voyez tout de suite l'avantage pour la grille du tube suivant T2. Comme par principe (pieux !), il n'y a pas de courant de grille, celle-ci est bien au potentiel fixe de la masse **lorsque le système est au repos.**

Faisons maintenant fonctionner le système. Au point (A), la tension va « swinguer » de ± 100 volts autour du point de repos à 170 volts.

Le condensateur C va tendre à se décharger à travers Rg lorsque la tension descend à 70 volts et à se charger lorsqu'elle monte à 270 volts, mais tout va dépendre de la constante de temps $C \times Rg$. Si cette constante de temps est **beaucoup plus longue que la période la plus basse** du signal à transmettre, C n'aura pas le temps matériel de se charger et de se décharger.

La tension continue à ses bornes, dans notre cas de figure, restera pratiquement à 170 volts (**figure 2**). Le condensateur C agit comme une **contre-batterie**, en opposition avec la tension de plaque au repos de 170 volts. C'est cette notion de « contre-batterie » qui est importante pour comprendre le fonctionnement du couplage RC.

Que se passe-t-il en pratique ?

Aux instants 2-4-6, la tension de plaque est de 170 volts. C étant chargé à 170 volts en opposition, il ne se décharge pas, aucun courant ne traverse Rg qui reste à zéro en 2-4-6 (à droite, sur la figure).

LE COUPLAGE RÉSISTANCE-CAPACITÉ

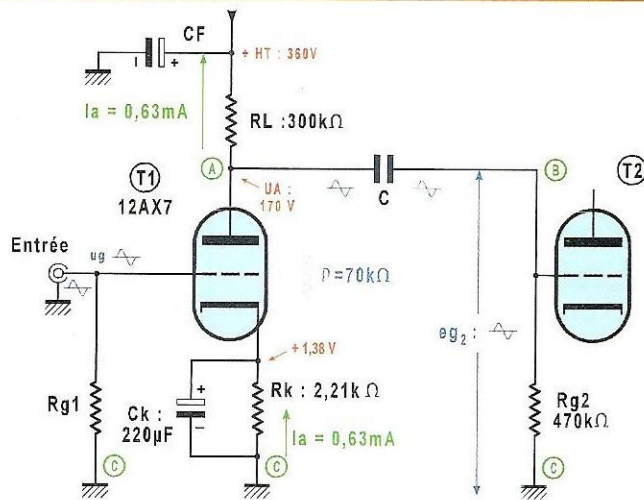


Figure 3a :
Couplage RC entre T1 et T2. Au point de fonctionnement choisi, la résistance interne du tube est d'environ 70 kΩ

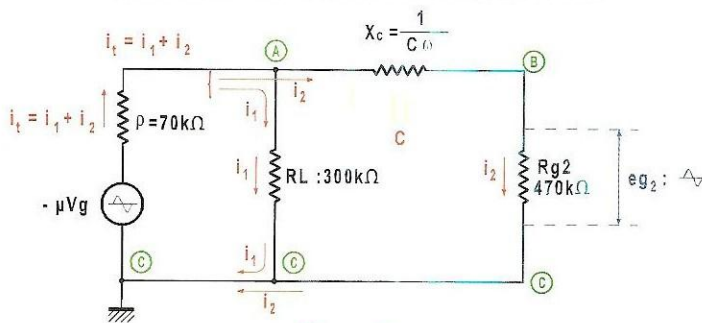
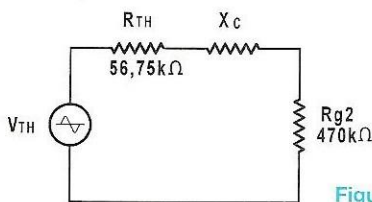


Figure 3b :
Schéma équivalent en alternatif de celui de la figure 3a. Le condensateur C a été remplacé par sa capacitance Xc



$$V_{TH} = \mu V_g \left(\frac{R_L}{p + R_L} \right)$$

$$R_{TH} = \frac{p \times R_L}{p + R_L} = \frac{70 \times 330}{70 + 330} = 56,75 \text{ k}\Omega$$

Figure 3c : Schéma équivalent simplifié de Thévenin

Lorsque, entre 2 et 4, la tension de la plaque est en dessous de 170 volts, C a tendance à commencer de se décharger le courant circule à travers Rg dans le sens (B) vers la masse, la tension en (B) baisse. À l'inverse, en 4 et 6, la tension monte au-dessus de 170 volts, C commence à se charger, le courant va circuler dans Rg de la masse vers (B). La tension en (B) augmente. Les variations de la tension en (B) sont donc le reflet exact des variations en (A).

Dans notre description littéraire (si l'on ose dire) ce qui importe est la notion de « **commence** » à se charger et « **commence** » à se décharger, car la charge et la décharge d'un condensateur suivent une courbe exponentielle (figure 2). Le système fonctionne correctement tant que l'on se trouve dans la partie quasi rectiligne des courbes. Nous avons vu que la constante de temps $C \times R_g$ doit être beaucoup plus longue que la période de la fréquence la

plus basse à transmettre. Comme la constante de temps

$$\tau = R \times C$$

Il faudrait faire R ou C très grand. Si R est très grand, on est limité par les tubes eux-mêmes car il y a toujours un courant de grille très faible, certes, mais suffisant pour provoquer l'apparition d'une tension positive en (B). Les constructeurs indiquent les valeurs à ne pas dépasser. Elles sont de l'ordre de 1 MΩ pour les tubes amplificateurs de tension et de 150 à 300 kΩ pour les tubes de puissance. Reste à augmenter la valeur de C, d'où les énormes condensateurs de liaisons des électroniques mal fichées !

Car il y a bien d'autres problèmes. Dans l'ordre, on va d'abord apprendre à calculer C et l'on verra ensuite les problèmes posés par un C surdimensionné. Tout d'abord, il faut que je vous précise que tout ce que je vous ai dit jusqu'ici est (presque !) faux, car nous n'avons tenu compte que de Rg en ignorant RL et la résistance interne du tube T1. Désolé, mais c'était plus simple comme cela !

DE LA THÉORIE À LA PRATIQUE : CALCUL DE C

Je précise que tout ce que nous avons étudié jusqu'ici concerne la transmission fidèle des **fréquences basses**.

Nous parlerons plus loin de ce qui concerne la transmission des fréquences élevées.

Pour illustrer le calcul de C, nous avons choisi un exemple pratique qui est représenté sur la **figure 3a**.

Un tube (1/2 12AX7/ECC83) est alimenté par une tension de 360 volts à travers une résistance de charge RL de 300 kΩ. La tension sur sa plaque est de 170 V, ce qui correspond à un courant de repos de :

$$\frac{U_{HT} - U_p}{300\,000} = \frac{360 - 170}{300\,000} = 0,63 \text{ mA}$$

Le tube est polarisé par une résistance

Rk de 2,21 kΩ, la tension de polarisation est donc de :

$$U_g = R_k \times I_a = 2200 \times 63 \cdot 10^{-4} = 1,38 \text{ V}$$

Cette résistance est découplée par un condensateur de 220 μF isolé à 25 V. Un condensateur C, dont nous allons calculer la valeur, transmet le signal amplifié par le tube au tube suivant aux bornes de sa résistance de fuite de grille de 470 kΩ. Cet exemple pratique n'est pas une vue de l'esprit, il est l'étage d'entrée d'un préamplificateur connu : le SP16 d'Audio Research. Sur le schéma original, seul le condensateur Ck est absent car on utilise l'effet de contre-réaction provoqué par la résistance de 2,21 kΩ si elle n'est pas découplée.

Nous étudierons les techniques de contre-réaction dans les prochains chapitres. Pour l'instant, notre but est de calculer C dont la valeur sera la même, avec ou sans contre-réaction.

Pour calculer ce dernier, il nous faut tracer ce que l'on appelle le **circuit équivalent** de notre étage amplificateur. Nous l'avons représenté en **figure 3b**. Pour le représenter, rien de plus simple. On raisonne ici en **tensions alternatives**, on ne tient donc pas compte des tensions continues. Ne pas oublier qu'en alternatif, les courants se referment par la masse à travers les condensateurs de filtrage de la haute tension : CF.

On considère, pour tracer un circuit équivalent, que le tube devient un pur générateur de tension alternative dont la tension est le produit du coefficient d'amplification du tube multiplié par la tension appliquée à son entrée :

$$\text{Générateur pur : } -\mu \cdot V_g$$

Le signe « - » indique simplement que le tube est inverseur de phase.

Quel chemin empruntera le courant généré par $\mu \cdot V_g$?

Tout d'abord, un courant i_1 va traverser la résistance interne ρ du tube (dans notre exemple, $\rho = 70 \text{ k}\Omega$ **au point de fonctionnement choisi**, valeur extraite des Data du constructeur). Ensuite, i_1 va emprunter le chemin AC en traversant la

résistance R_L de 300 kΩ. Mais il y a l'autre branche, celle qui nous intéresse au premier chef : la branche ABC. Le courant i_2 va traverser le condensateur C dont la capacitance sera de :

$$X_c = \frac{1}{C \cdot \omega}$$

$$C = \text{Farads}$$

$$\omega = 2 \cdot \pi \cdot f \text{ avec } f \text{ en Hertz}$$

puis la branche BC en traversant la résistance de fuite de grille R_{g2} de 470 kΩ.

Le courant alternatif total qui traversera le tube et sa résistance interne ρ sera, bien entendu, de : $i = i_1 + i_2$

Vous pouvez constater dès maintenant que X_c et R_{g2} forment un diviseur de tension. Logiquement, on constate que plus X_c sera faible devant R_{g2} pour la **fréquence la plus basse à transmettre**, donc pour une valeur de C élevée, plus la tension au point (B) se rapprochera de la tension au point (A), donc plus la transmission sera fidèle. Mais ce n'est pas tout puisque tout dépend du courant qui traverse X_c et R_{g2} et que ce courant dépendra entièrement de la tension en (A). On pourrait calculer les tensions et les courants en raisonnant « maille par maille », ce qui serait long et fastidieux. Je vous rassure, il y a beaucoup plus simple.

En 1883, en pleine période d'expansion du téléphone, un monsieur appelé Thévenin, qui en avait assez de calculer des courants et des tensions empruntant des circuits compliqués, eut l'idée de simplifier tout cela. Sachez que l'idée de Thévenin fut de calculer la tension en (A), lorsque la charge $X_c + R_{g2}$ est déconnectée. On obtient alors ce que l'on appelle la tension de Thévenin (V_{TH})

Du coup, on considérera que la tension au point (A) sera produite par un nouveau générateur de résistance interne constituée par deux résistances en parallèle, ρ et R_L , qu'on appellera la « résistance Thévenin : R_{TH} » égale à :

$$R_{TH} = \frac{\rho \times R_L}{\rho + R_L}$$

Et dont la tension à ses bornes AC sera :

$$V_{TH} = -\mu V_g \left(\frac{R_L}{\rho + R_L} \right)$$

ρ et R_L formant un diviseur de tension. Le nouveau schéma équivalent simplifié est représenté en **figure 3c**. Ce qui nous importe ici est de connaître la valeur de R_{TH} . Elle est, dans notre exemple, de :

$$R_{TH} = \frac{\rho \times R_L}{\rho + R_L} = \frac{70 \times 300}{70 + 300} = 56,75 \text{ k}\Omega$$

Car maintenant, je vais vous demander d'oublier Thévenin ! Sans oublier la valeur de R_{TH} , car d'après notre schéma équivalent simplifié par Thévenin, vous constatez le point fondamental suivant :

La capacitance X_c est en série avec la résistance R_{TH} et la résistance de fuite de grille de T2. On estime que la valeur de X_c à la plus petite valeur de la fréquence que l'on veut transmettre avec une atténuation de 3 dB, **doit être égale au 1/10^e de la somme de la résistance de grille R_{g2} et de la résistance constituée par la mise en parallèle de la résistance de charge R_L et de la résistance interne du tube ρ (R_{TH}).**

C'est ce que l'on appelle un couplage **soutenu**. La norme adoptée en **audio (et uniquement en audio)** fixe cette fréquence basse à 3 Hz pour -3 dB d'atténuation, ce qui assure une transmission correcte du signal, des transitoires et de la phase tout au long du spectre audio et, en particulier, vers 20 Hz.

Calculons la valeur de C dans l'exemple choisi. Nous avons déjà calculé R_{TH} : 56,75 kΩ. Nous connaissons R_{g2} : 470 kΩ. La résistance totale placée en série avec notre condensateur C est de :

$$R_{TOTALE} = R_{g2} + R_{TH} = 470 + 56,75 = 526,75 \text{ k}\Omega \text{ (526 750 } \Omega \text{)}$$

On prendra donc X_c égale au 1/10^e de cette valeur à 3 Hz.

$$X_c = \frac{1}{2\pi \cdot f \cdot C} = \frac{1}{2\pi \cdot 3 \cdot C} = 52 675 \Omega$$

D'où

$$C = \frac{1}{2\pi \times 3 \times 52675} = 1 \cdot 10^{-6} \text{ F soit } 1 \mu\text{F}$$

LE COUPLAGE RÉSISTANCE-CAPACITÉ

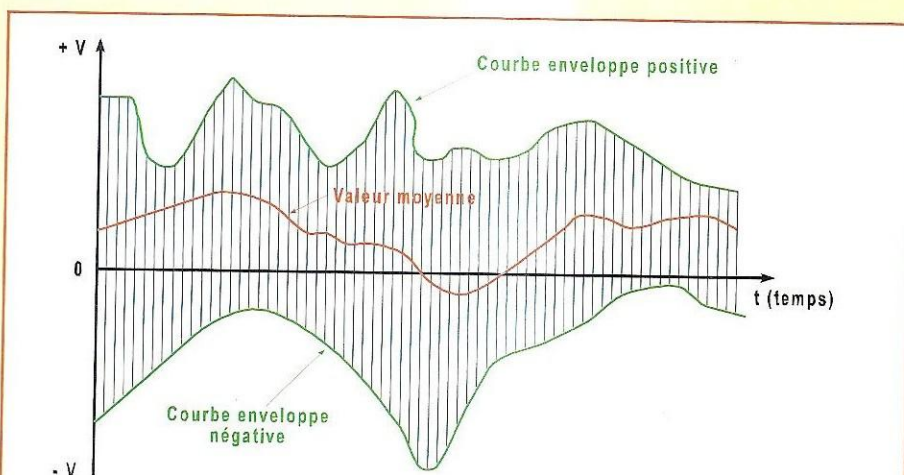


Figure 4 : Représentation d'un signal audio tel qu'on peut le visualiser sur l'écran d'un oscilloscope à mémoire (voir Led n°185). L'asymétrie de la courbe enveloppe du signal génère une courbe de la valeur moyenne de la tension dont la fréquence très basse peut avoisiner 0,1 Hz. Si l'étage « passe » cette fréquence, de graves perturbations peuvent survenir.

C'est d'ailleurs la valeur adoptée par Audio Research pour le SP16.

Le contraire m'eut étonné !

Vous comprenez maintenant pourquoi les grandes électroniques classiques emploient des condensateurs de liaisons de relativement faible valeur. Par exemple, si la résistance R_{g2} avait été de $1\text{ M}\Omega$, ce qui est une valeur courante, la valeur du condensateur aurait été de $0,5\text{ }\mu\text{F}$ pour la même atténuation de 3 dB à 3 Hz.

En **audio**, il y a danger à utiliser des condensateurs de liaisons de trop fortes valeurs sous prétexte de « passer des basses » pour trois raisons :

La première raison est caractéristique du signal audio. Tout signal audio est constitué d'une série d'impulsions **asymétriques** qui peuvent être analysées de la façon suivante (figure 4).

Tout d'abord, une courbe enveloppe du signal (voir Led n°185) dont les temps de montée sont de l'ordre de 15 à 20 millisecondes pour les plus rapides, une série de partiels dont le temps de montée est de l'ordre de 25 microsecondes pour les plus rapides (20 kHz) et **une composante de la valeur moyenne** du signal. Laquelle est appelée, à tort, composante continue, ce qui n'est valable

que pour un signal formé d'impulsions toujours positives ou négatives. Cette composante de la valeur moyenne du signal est assimilable à une très basse fréquence, surtout lorsque le signal est la représentation de la voix humaine, d'instruments à vent ou de cordes attaquées par un archet.

Si cette très basse fréquence était périodique, elle ne poserait aucun problème car, par principe même, sa propre valeur moyenne serait nulle. Hélas ! Elle va se situer dans une zone, soit toujours positive par rapport au 0 du signal, soit dans une zone toujours négative en fonction du signal qui lui a donné naissance.

Le condensateur de liaison C va réagir comme un honnête condensateur, c'est-à-dire qu'il va se charger à la valeur de cette valeur moyenne en plus ou en moins de sa valeur de charge au repos (figure 1). S'il s'agissait d'une tension continue, cela ne poserait aucun problème car, une fois la tension stabilisée, C se comporterait comme une contre-batterie d'une tension plus élevée que la tension de repos. C'est ce qui se passerait si on passait un signal rectangulaire toujours « positif » ou « négatif ».

Mais en audio, notre condensateur va avoir tendance à se charger ou à se

décharger à travers la résistance du circuit R_{TOTALE} , en fonction de la constante de temps $\tau = C \times R_{\text{TOTALE}}$.

Or, ce qui importe est la tension continue au point (B) de la figure 1 qui doit rester dans **toute la mesure du possible à 0 V** en permanence, afin de ne pas influencer sur la polarisation du tube T2.

La fréquence limite inférieure de 3 Hz a été choisie de façon à respecter, d'une part la phase du signal à 20 Hz et, d'autre part, à empêcher des fluctuations à très basse fréquence de la tension au point (B). Expérimentalement, en effet, on enregistre des fréquences de fluctuations de la valeur moyenne du signal de l'ordre de 0,1 Hz sur certains programmes musicaux, avec des amplitudes parfois très importantes.

Une variation aussi lente de la tension de polarisation de T2 ne peut être qu'une source de distorsions d'intermodulation importante absolument impossible à mettre en valeur avec des mesures traditionnelles utilisant des signaux périodiques sinusoïdaux ou rectangulaires, la tension au point (B) de la figure 1 restant constante, la valeur moyenne de ces signaux étant nulle, la valeur moyenne du signal audio n'étant **jamais nulle** et de très basse fréquence.

Il est donc nécessaire de ne pas laisser passer une fréquence aussi basse, ce que ne manquerait pas de faire un condensateur de très forte valeur.

La deuxième raison concerne directement la constante de temps du circuit $R_{\text{TOTALE}} \times C$.

Supposons qu'une forte impulsion positive soit générée par le tube T1 et que son amplitude soit telle que le tube T2 voit sa tension normalement négative de la grille par rapport à sa cathode atteindre une valeur proche de 0, sinon positive. À cet instant, un courant de grille prend naissance et va traverser la résistance R_{g2} (figure 1). Une tension **positive** va s'établir au point (B), le condensateur va se charger à la valeur de cette tension et ensuite se décharger à travers R_{TOTALE} , d'autant plus lente-

ment que la constante de temps $R \times C$ sera longue.

Dans l'exemple que nous avons choisi, en supposant qu'une forte impulsion excède la polarisation du tube de, par exemple, 0,2 volt (ce qui est plus fréquent qu'on le pense), le courant de grille de notre 12AX7 va atteindre une valeur de l'ordre de 5 μA , ce qui génèrera aux bornes de la résistance de fuite de 470 000 Ω une tension de :

$U_g = R_g \cdot I_g = 470\,000 \times 0,000005 = 2,35\text{ V}$
En ayant limité notre bande de fréquence à 3 Hz, la constante de temps pour 1 μF et R_{TOTALE} : 526 750 Ω sera de :

$$\tau = 526\,750 \times 1,10^{-6} = 526\text{ ms}$$

soit une demi-seconde, ce qui est déjà très long pour permettre à la tension de grille de se stabiliser à sa valeur originelle. Mais, supposons que nous ayons utilisé un condensateur de, par exemple, 5 μF pour passer des soit disant « super basses » (on a vu pire !), la constante de temps atteindrait 2,63 secondes ! Inutile de vous décrire la bouillie sonore d'un tel étage amplificateur !

C'est pour cette raison que certains constructeurs préfèrent calculer C à une fréquence supérieure à 3 Hz au détriment de la rotation de phase à 20 Hz, mais assurant une sécurité accrue des tubes en cas de courant de grille. C'est aussi pour cette raison que les fabricants de tubes indiquent la valeur maximale de la résistance de fuite de grille, surtout pour les tubes de puissance qui ont toujours un faible courant de grille, **quelle que soit la tension négative.**

La troisième raison qui limite la capacité du condensateur de liaison, ce sont... les capacités parasites ! Eh oui, il semble étrange de parler de capacités parasites lorsqu'il s'agit d'un condensateur, et pourtant...

Qu'est-ce qu'un condensateur ? Quelle que soit la technique de fabrication, il présente deux armatures ou séries d'armatures isolées entre elles. On peut facilement imaginer ce qui se passe par rapport au châssis de l'appareil ou du plan de

masse, ce qui revient au même (figure 5). Plus la taille du condensateur est importante, plus la surface de ses armatures par rapport à la masse de l'appareil est importante et donc plus la **capacité parasite** est élevée. Or, qui dit « gros » condensateur, suppose condensateur de forte capacité.

Avouez qu'il semble bizarre d'augmenter la capacité du condensateur de liaison pour obtenir des basses pour ensuite perdre des aigus !

Donc, pour vos montages, calculez les condensateurs de liaisons au plus juste (bande passante 3 Hz). N'oubliez pas que vous devez conserver cette même valeur de bande passante **pour tous les étages**. Choisissez les condensateurs de liaisons les plus petits possibles pour une tension et une capacité données. Entre nous, les pires sont les condensateurs au papier huilé dont la capacité parasite par rapport à la masse est la plus importante.

N'oubliez pas que la tension d'isolement des condensateurs de liaisons doit tenir compte de la valeur maximale de la haute tension. Dans notre exemple, lorsque le tube est froid, la tension au point (A) grimpe à 360 volts avant de se stabiliser à 170 volts lorsque le tube débite. Tenez compte aussi de la valeur de **crête** de la tension amplifiée par T1 qui **s'ajoute** à la tension du condensateur au repos.

LE COURANT DE FUITE DU CONDENSATEUR DE LIAISON

En principe, les techniques de fabrication modernes des condensateurs non-polarisés, utilisés comme condensateurs de liaisons (polyester, polypropylène, mylard, etc.) ne « fuient » pas s'ils sont utilisés **en dessous** de leur valeur maximale de tension. Ce n'est pas le cas des anciens condensateurs au papier métallisé ou à feuilles d'étain qui étaient utilisés il y a une trentaine d'années et que l'on trouve dans pratiquement toutes les

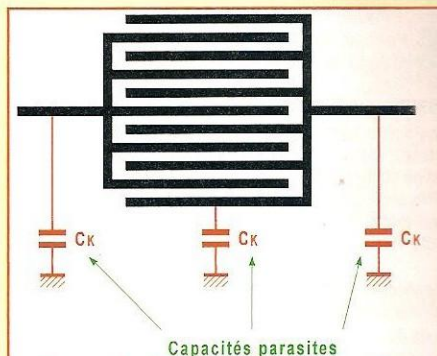


Figure 5 : Coupe schématique d'un condensateur théorique. Sur certains condensateurs « audiophiles » de forte capacité, la valeur cumulée des capacités parasites peut atteindre 100 pF !

électroniques « vintage », y compris les plus célèbres d'entre elles.

Avec le temps, quelles que soient les techniques de traitement du papier et du corps du condensateur afin de le rendre étanche, des traces d'humidité apparaissent et rendent l'isolant papier... plus isolant du tout ! Ce qui est on ne peut plus fâcheux ! Le condensateur fuit...

C'est-à-dire qu'un courant continu va le traverser. Ce courant qui aura tendance à s'écouler à travers R_g va donc polariser la grille de T2 à une valeur positive non prévue par le concepteur !

Si vous restaurez un appareil ancien, mesurez la tension continue au point (B) de chaque tube. S'il s'agit d'un montage classique (sans polarisation négative de grille), cette tension doit être **rigoureusement de 0 V** au repos, sans signal, bien entendu. Si vous détectez au point (B) **une tension positive**, c'est que le condensateur « fuit ». N'hésitez pas à le changer pour un modèle de même valeur, mais de fabrication moderne. Celui-là ne fuira pas et votre appareil retrouvera toutes ses qualités.

Notre prochain article étudiera le problème du gain de l'étage amplificateur, de la résistance de charge réelle du tube qui doit tenir compte de R_L et R_{g2} montées en parallèle et de la transmission des fréquences élevées... Tout un programme !

À bientôt
Rinaldo Bassi

Vds Crown. DC 300A, transfo sortie 9000 Ω + 2 EL34, Audax TU101; Otari 8 pistes DBX 150, transfos DL103, Thorens 166, Selsfs HG 2,2 mH, 3,6 mH, 3,3 mH, 1,8 H, tuner 460 L RT1200 T1000-2, Selsfs HT 15H, 12 H. Tépaz duo, Hiraga 2 x 30 W, SRPP Anzai. Cherche magnétophone pro 2 pistes ou mono, HP-Altec 416-515B-290-292, Fostex T925, Pavillons 805B. Tél. : 06 30 62 44 30 (ap. 20h00).

Rech. filtre Western Electric 2070A, platine Bourdureau, cellules monos Clements, moteurs Vitavox S2, copie Pultech PC10, platine Verdier, tweeters Western Electric 597A, préampli Audio Research SP8A. Vds Altec 806, tweeters JBL 2403, Altec 288B. Tél. : 03 22 43 11 46.

Vds récepteur BC342 TBE, émetteur-récepteur valise TRBP3A (1949) TBE. Tél. : 03 21 93 24 39.

Vds neuf radio Tivoli stéréo : 200 €. HP neufs pour mini Onken Focal 10C01 + Triangle T17FL + Technics 5HH10 + 2 Filtrés : 650 €. Kit Euridia 2000 x 2 : 570 €. Tél. : 05 61 74 58 28.

Vds deux transfos de sortie Exacom, 65 W, 2000 Ω , P à P pour montage, Home cinéma Cocheteux. Prix à débattre. Matériel neuf. Tél. : 02 97 66 86 94.

Vds ampli Le Monstre 8W Classe A Jean Hiraga, grosse alim., 2 batteries 12 V/ 50 AH/420 A; rechargeable, super capa, 20 condos de filtrage, 1 journée d'écoute : 500 €. Tél. : 01 34 68 78 41.

Vds ampli 50 W Kaneda : 1500 €. 300B Legend série limitée, tubes Western Electric : 3000 €; platine TD124 + bras SME 3009, bon état : 1000 €. Tél. : 06 20 85 30 96.

Vds pavillon Le Dauphin, bois sablé, moteur 1 pouce Waarfedale, membrane titane : 1000 €; caisson Proarte avec Altec 416 8A + filtre 2 voies, 600 Hz, 12 dB : 1200 €. Tél. : 06 20 85 30 96.

Rech. supports Nuvistor, Magnoval, Loctal, Octal; transfos circuit en C HS pour tôles; condo chimique HT 200 V minimum ou échange tubes anciens. Tél. : 03 21 62 40 54 (répondeur).

Vds TD Beogram 1000, électrophone à tubes Thorens « Les Gêmeaux » comportant TD Thorens TD184, collection Led n°1 à 30 et 33 à 48, tubes neufs 2 x RCA 6J7 : 20 €. 2 x RCA Jan 6SJ7 : 20 €. 2 x RT 12AT7WA : 20 €. 4 x ECC81 : 20 €. 4 x Philips Jan 6922 : 20 €. 1 x Chatham Jan 5R4 WGY : 15 €. 1 x Western Electric 310A : 90 €. 4 x supports châssis avec blindage : 15 € (les 14 tubes groupés : 180 €). Transfo alim. neuf ACEA 2 x 260 V 70 mA avec prises à 2 x 165 V + 2 x 9 V 1,5 A : 70 €. Tél. : 02 41 20 02 39, herve.bois@wanadoo.fr

Rech. personne pour aide ou site Internet suite au problème que je rencontre avec le kit 7189/EL84M (Led N°175). Résistances 10 k Ω brûlent et tubes rouillent. Daniel Wellele, 2 avenue Arthur Rimbaud, appt. 109 - 62219 Longuenesse.

Vds nombreux tubes audio et guitare 5842 - 807-1626 - EL504 - EL84 - EL86 - ECF802, etc. Vds ampli 300B. Tél. 05 59 39 60 23.

Vds DBX 120XP : 200 €, CD Marantz CD60 : 100 €, Celestion Ditton 220X : 100 €, CD Quad 66 : 300 €, ampli tuner Tandberg TR2025L : 50 €, 1 HP Supravox 15 Ω /T215 HF64 : 200 €, platine Thorens TD184 : 60 €. Tél. : 01 64 38 21 49.

Ch. cel. Link K18 + tubes 5930 - 7C5 - 5871 - 5992 - 7408 - ECC33 - 1621 - 5691 - 5692 - 5693 - 5965A - 5998A - 7730 - 6080 - 6520 - 5651A - 6 DS - 6829. Faire offres raisonnables SVP. Tél. : 03 86 97 90 71.

Ach. enceintes Tannoy Mercury M1 si TBE. Faire proposition. Tél. : 01 49 60 03 87 (après 18h00).

Vds préampli lampes ARS C18 composants audiophiles (papier huilé, mica argenté, câble téflon huilé, etc.), 20 kg en deux coffrets (RIAA inclus) : 1800 €; tuner Essart Jason à réviser : 120 €; 1 HP grave Infinity ϕ 30 cône graphite beta twelve : 120 €; 2 enceintes Spiteri Orthophase 2 x 8 cellules pour pièces : 200 €; 20 condos chimiques BC330 μ F/385 V : 60 €; 4 condos Frako 440 μ F/510 V : 30 €;

100 m câble Gotham Audio Sym et Asym, valeur : 200 €, vendu : 70 €. Tél. : 02 31 80 91 08.

Vds 2 oscillos Tektronix avec schémas techniques type 547 - 2 x 50 MHz avec tiroir 1A1 + type 536 spécial Lissajou avec tiroirs L-R-D-D + chariot support et appareillage de prises de photos. Générateur AM/FM Métrix type GX303A avec schémas. Générateur HF Métrix GS3E de 500 kHz à 40 MHz avec schémas. Capacimètre, ohmmètre et selsfs Genrad. Tél. 03 85 68 11 17 (Bourgogne).

Vds filtres soustractifs actifs kit Selectronic montés FC 400 Hz - 2,5 kHz, 3 voies sans coffret ni transfo, stéréo les 2 : 110 €; prix neuf : 224 €. Documentation jointe. Tél. 03 26 97 77 03.

Ach. préampli passif Maison de l'audiophile, module phono Maison de l'audiophile, filtre passif MDA 2 ou 3 voies, transfo MC MDA pour DL103. Vds cellule Ortofon SPU Gold, transfo MC Ortofon T30, Klipsch Heresy. Tél. : 03 22 43 11 46.

Vds ampli Bryston 3B (souffle sur un canal) : 500 €. Tél. : 04 76 93 42 66 (WE).

Vds divers tubes à vide 6V6GT - EL41 - GZ41 - 6AQ5. Séries miniatures 1T4, 1S5, etc. ECLL 800, 816. Tél. : 03 81 52 66 65.

Vds lampemètre Metrix 310CTR TBE : 380 €; générateur BF Heatkit AG94 à tubes : 50 €; paire de tubes neufs KT66 GEC : 100 €; paire de tubes neufs KT77 rares : 120 €; 4 condos papier huilé 2 μ F/600 à 1500 V et 2 condos papier huilé 1 μ F, le lot : 45 €. Tél. 03 88 62 26 30 (après 19h00).

Vds deux blocs mono 300B, transfos Magnetic et ACEA + WBT, châssis alu; tubes neufs ECC83, Telefunken 6C19, oscillo 2 x 50 MHz Tektronix. Tél. : 06 79 28 74 45.

Vds ampli intégré classe audio CAP 80 : 1100 €; 6 entrées dont une symétrique sur XLR, 1 sortie ligne. Ampli intégré Marantz PM78 : 350 €, 2 x 25 W en classe A ou 2 x 80 W en classe AB, télécommande. Préampli Audioanalyse C600 : 150 €. Tuner NAD 4150 : 70 €. Tuner Scott 105b : 40 €.

Lecteur CD Marantz CD85 : 110 €, sorties analogiques + numériques et optiques. Tél. : 06 09 64 60 08 (Laval - 53).

Vds platine ERA 444 : 50 €; bloc source ERA 1970 (sans la cellule) : 45 €; platine Thorens TD125 : 160 €; 5 tubes EF86 neufs de marque Brimar : 40 €; tuner à tubes Esart 1962 : 50 €. Tél. : 04 76 27 18 75.

Vds ampli 8 W Le Monstre : 330 € + 2 tubes 845 neufs et 2 embases : 120 €. Tél. : 06 07 39 29 24.

Vds générateur HP650A (10 Hz à 10 MHz), en parfait état : 90 €; des éléments d'un combiné de laboratoire radio contrôlé, modèle Champion expert précision pour collectionneur à la recherche de pièces : 15 €. N'hésitez pas à me demander des renseignements sur ces appareils. Envoi de photos possible. Tél. : 03 21 35 30 52 ou 06 84 75 23 61.

Vds 53 lampes-radio + châssis + livres et revues radio-TV + radios à transistors + petit stock de bricoleur-radio + phono + meuble radio « téléfunk » 1950 + plan format A2 de TV & TVC + 82 disques 45 T. Demander listes et photos sur jpb.nantes@wanadoo.fr. Tél. : 02 40 68 97 17.

Rech. plans de câblage pour Schneider Samba, Reela Rythme, Grandin 160 et 169, Ducastel Vogue, Ducretet, Thomson LP472. Tél. : 01 48 52 38 92.

Vds 4 enceintes Kef Cadenza : 200 €; Thorens 160 : 110 €; Thorens 166 MKII : 90 €. Tél. : 02 99 92 49 57 le soir (dept. 35).

Vds transfos HT 2 x 350 V + 2 x 6, 3 V : 20 €; toriques 2 x 30 V/300 VA : 31 €; tubes NOS NIB en boîtes d'origine 6080 W JAN, 829B RCA JAN : 25 €; Altec 299-8A : 980 € la paire; préampli étalon primo XLR : 880 €; Cayin 530 PP KT88 50W, 36 kg : 1600 €; Jolida JB100 : 1050 €; Pavillon Altec MR524 : 320 €; moteurs Altec, tubes NOS NIB 6080 : 11 €. Tél. : 06 64 17 01 72.

Ch. multimètre à aiguille Centrad 819, vieux bloc mono à tubes années 60-70. Tél. : 04 73 26 45 08.

BOURSE RADIO TSF À ORSAY (91) LE 9 OCTOBRE 2005 DE 9H00 À 17H00

Brocante pièces détachées avec le club Radiofil
Plus de 100 tables d'exposition

Espace Jacques Tati - Centre ville - À 200 m de la Poste
Métro Orsay Ville - Ligne RER St Rémy-les-Chevreuse

Manifestation couplée au Salon des antiquités et curiosités scientifiques, organisée avec le concours de la municipalité d'Orsay, dans le cadre de la Semaine des sciences

Entrée gratuite - Parking - Itinéraire fléché
Venez nombreux



Pot. Professionnel ALPS

AUDIO stéréo log
2x20K, 2x50K 19,00€ pièce
2x10K, 2x100K 14,50€ pièce



POT. SFERNICE P11

MONO LINÉAIRE : 470 ohms, 1K, 2K2, 4K7, 10K, 22K, 47K, 100K, 220K, 470K, 1M 7,80€
MONO LOG : 470 ohms, 1K, 2K2, 4K7, 10K, 22K, 47K, 100K, 220K, 470K, 1M 8,90€
STÉRÉO LINÉAIRE : 2x2K2, 2x4K7, 2x10K, 2x22K, 2x47K, 2x100K, 2x220K, 2x470K, 2x1M 11,30€
STÉRÉO LOG : 2x2K2, 2x4K7, 2x10K, 2x22K, 2x47K, 2x100K, 2x220K, 2x470K 13,90€

Convertisseur 12V > 220V (ou 24V > 220V)

Marque Profitec
12V > 220V
ou 24V > 220V



150W max 60,00€ 1000W max 390,00€
300W max 106,00€ 3000W max
500W max 240,00€ (VELLEMAN) 910,00€

Transistors et Circuits Intégrés

AD818AN 5,95€ LM337T 1,25€ OPA604 3,50€
AD826AN 7,35€ LM395T 7,00€ OPA627 22,75€
HA2-2645 20,00€ LM675T 7,05€ OPA2604 4,60€
IRF510 1,40€ LT1028 14,00€ OPA2658P 10,50€
IRF530 1,80€ LM3886T 9,50€ TDA2050 4,60€
IRF540 2,30€ MJ15003 4,00€ TDA1562Q 15,00€
IRF640 2,75€ MJ15004 3,50€ TDA7293 8,50€
IRF9530 2,30€ MJ15024 5,00€ TDA7294 8,00€
IRF9540 2,00€ MJ18025 5,00€ 2N3055 1,70€
IRFP150 5,00€ MPSA06 0,40€ 2N3440 1,10€
IRFP240 5,00€ MPSA56 0,40€ 2N5411 0,50€
IRFP350 5,00€ MPSA42 0,30€ 2N5416 1,10€
LF356N 1,10€ MPSA92 0,30€ 2N5551 0,50€
LM317T 0,95€ NE5532AN 1,20€ 2SK1058 10,55€
LM317K 4,00€ NE5534AN 1,50€
LM317HV10,00€ OPA445A 13,00€

Coffrets GALAXY

Coffrets très robuste en 3 éléments assemblés par vis: façades avant et arrière en aluminium 30/10° anodisés, cotés en profilé d'aluminium noir formant dissipateur de chaleur. Fond et couvercle en tôle d'acier 10/10° laquée noir. Dimensions en cm - LxHxProf



GX143 12,4x4x7,3 31€ GX187 12,4x4x17 44€
GX147 12,4x4x17 37,50€
GX247 23x4x17 44€ GX287 23x4x17 50€
GX243 23x4x23 45€ GX283 23x4x23 53€
GX248 23x4x28 50€ GX288 23x4x28 55,50€
GX347 33x4x17 52,50€ GX387 33x4x17 61€
GX343 33x4x23 53€ GX383 33x4x23 68€
GX348 33x4x28 55€ GX388 33x4x28 69€

Auto-transfo. 220/110V

Équipé côté 230V d'un cordon secteur longueur 1,30m avec une fiche normalisée 16 amp, 2 pôles terre, et côté 115V d'un socle américaine recevant 2 fiches plates + terre. Fabrication française.

ATNP630/630VA/4,6Kg/A 90,00€
ATNP1000/1000VA/6,7Kg/B 125,00€
ATNP1500/1500VA/9Kg/B 145,00€
ATNP2000/2000VA/13,5Kg/B 199,00€

Importation

300VA - 39€
45VA - 11€ 100VA - 15€

Câble blindé Professionnel

GAC 1 : Gotham, 1 cond + blind, ø 5,3mm, 2,00€
2524 : Mogami, 1 cond + blindage 2,60€
GAC 2 : Gotham, 2 cond. + blind, ø 5,4mm 2,15€
2792 : Mogami, 2 cond. + blindage 2,20€
GAC 2 AES/EBU Gotham, (pour son digital) 5,50€
GAC 3 : Gotham, 3 cond. + blind, ø 4,8mm 2,45€
GAC 4 : Gotham, 4 cond. + blind, ø 5,4mm 3,00€
2534 : Mogami, 4 cond + blindage 3,35€
2965 : Mogami, type index ø 4,6mm par canal 3,80€

New GAC2-2P : Gotham, 2 fois 2 paires type index ø 4mm 3,90€

Cond. chim. haute tension SNAP

2,2µF/400V radial 0,80€ 470µF/450V Snap 15,00€
4,7µF/350V radial 1,40€ 680µF/200V Snap 5,40€
22µF/450V radial 1,40€ 1000µF/200V Snap 7,80€
47µF/400V radial 2,60€ 1000µF/250V Snap 13,00€
100µF/400V snap 3,50€ 2200µF/63V radial 2,75€
100µF/200V radial 2,75€ 4700µF/100V Snap 3,95€
100µF/350V Snap 3,35€ 4700µF/100V Snap 3,95€
100µF/400V Snap 4,60€ 10000µF/40V Snap 7,00€
100µF/450V Snap 5,50€ 10000µF/63V Snap 8,90€
220µF/350V Snap 4,50€ 22000µF/25V Snap 8,40€
220µF/400V Snap 6,80€
220µF/450V Snap 7,65€ -SNAP pattes courtes
330µF/400V Snap 9,50€ -radial, pattes longues
470µF/250V Snap 5,35€
470µF/400V Snap 14,95€

Cond. chimique SIC SAFCO axial

10µF/450V axial 3,05€ 100µF/450V axial 6,10€
15µF/450V axial 3,50€ 220µF/160V axial 4,50€
22µF/450V axial 3,50€
33µF/450V axial 3,85€
47µF/450V axial 3,85€

Cond. chimique SPRAGUE axial

9µF/450V - Ø12 L=45mm 4,90€
10µF/500V - Ø20 L=32mm 5,50€
16µF/475V - Ø23 L=41mm 6,60€
20µF/500V - Ø23 L=55mm 7,00€
30µF/500V - Ø28 L=42mm 7,00€
40µF/500V - Ø28 L=61mm 8,50€
80µF/450V - Ø27 L=67mm 8,50€
100µF/450V - Ø32 L=80mm 11,00€

Cond. chimique double radial JJ

Ts = 500V continu
32µF + 32µF - Ø38 H=52mm 14€
50µF + 50µF - Ø38 H=52mm 15€
100µF + 100µF - Ø38 H=68mm 19€
40µF + 3x 20µF - Ø40 H=52mm 18€

CHIMIQUE TYPE CO39, DE NIPPON CHEMICON

470µF 500V - Ø51 L68mm 26€
1000µF 500V - Ø51 L105mm 36€
1500µF 450V - Ø51 L105mm 35€
2200µF 450V - Ø63 L105mm 45€
2200µF 450V - Ø51 L142mm 50€
4700µF 100V - Ø51 L80mm 20€
10000µF 100V - Ø51 L80mm 20€
22000µF 63V - Ø51 L67mm 25€
47000µF 25V - Ø35 L80mm 23€
47000µF 10V - Ø50 L80mm 28€
150000µF 14V - Ø51 L80mm 23€

Auto-transfo. 110/220V

Auto-transfo pour utilisation aux USA, Japon (tension secteur 110V), Fiche mâle type US, sortie 220V type SCHUKO (Ger)

45W 11,00€
100W 18,00€

Tubes électroniques

tubes individuels lot de 2 tubes appariés
2A3 Sovtek 30€ 300B - EH 198€
12AX7LPS - Sovtek 13€ 6550 - EH 68€
5AR4 - SOVTEK 20€ 6L6GC - EH 35€
5Y3GT - Sovtek 14€ 6SN7 - EH 29€
5725 CSF Thomson 6,50€ 6V6 - EH 27€
5881 - SOVTEK 15€ 845 CHINE 110€
6550 - EH 25€ EL 34 - EH 28€
6CA4 - EH 16€ EL 84 - EH 26€
6L6GC - EH 15€ KT 88 - EH 69€
6L6WXT - Sovtek 19,50€ EH = Electro harmonix
6V6GT 17€
ECC 81 / 12A77 EH 10€
ECC 82/12AU7 EH 10€
ECC 83-12AX7 Sovtek 10€
ECC 83EH/12AX7 12€ Ø 25mm (1) 4,60€
ECC 84 10€ Ø 25mm (2) 4,60€
ECC 84 10€ blindé chassis (3) 4,60€
ECL 82/6B8A 14€ chassis doré (4) 4,60€
ECL 82/6B8 Sovtek 15€ OCTAL
ECL 86/6W8 25€ A cosses (5) 4,60€
EF 86 Svetlana 22€ Pour CI (6) 4,60€
EL 34 - EH 12€ A cosses doré (7) 6,10€
EL 84 - Sovtek 6€
EL 86 14€ pour 300B OR 10€
EM 80 / 6EIPI 22€ pour 845 24€
EZ 80 25€ 7br C. imprimé
EZ 81/6CA4 - EH 16€ pour 300B OR 4,60€
GZ 32 19€
GZ 34 Sovtek 20€ (3) (7)
KT 88 - EH 29€ (2) (2) (5)
OA2 Sovtek 10€ (1) (4) (6)
OB2 Sovtek 10€

(*) = pour ampli Marshall

Cond. Xicon polypropylène/630V

1nF 0,80€ 47nF 0,80€
2,2nF 0,80€ 100nF 1,00€
4,7nF 0,80€ 220nF 1,20€
10nF 0,80€ 470nF 2,20€
22nF 0,80€

Cond. de démarrage polypropylène

1µF/450V 7€ 12µF/450V 13€
1,5µF/450V 8€ 16µF/450V 13€
2µF/450V 8€ 20µF/450V 13€
4µF/450V 9€ 25µF/450V 14€
8µF/450V 10€ 35µF/450V 14,50€
10µF/450V 12€ 50µF/450V 20€

Cond. SCR polypropylène 1KV

0,01µF/1000V 2,50€ 2,2µF/630V 4,50€
0,02µF/1000V 2,50€ 4,7µF/250V 2,50€
0,047µF/1000V 2,50€ 4,7µF/400V 4,00€
0,1µF/1000V 2,75€ 10µF/250V 6,50€
0,22µF/1000V 2,90€ 10µF/400V 8,50€
0,33µF/1000V 3,50€ 22µF/400V 9,50€
0,47µF/1000V 3,80€ 47µF/400V 16,00€
1,0µF/630V 4,00€
2,2µF/250V 2,00€

Condensateur mica argenté 500V

10pF 0,80€ 150pF 0,80€
22pF 0,80€ 220pF 0,95€
33pF 0,80€ 250pF 0,95€
47pF 0,80€ 500pF 1,10€
68pF 0,80€ 660pF 1,20€
100pF 0,80€ 1nF 1,20€
120pF 0,95€

Coffrets HAMMOND

Coffret aluminium 1,3 mm, très robuste, finition «alu» naturel
A B C D E
432 254 51 422 203 49,00€
432 254 67 422 203 52,00€

Fers Weller

Fers thermostatisés
W 61 - 60W/220V 72€
W 101 - 100W/220V 83€
W 201 - 200W/220V 105€

Station Weller

WS81 - 80W/220V 273€
WS51 - 50W/220V 222€
WTCP51 - Magnatstat - 50W/220V 156€

JBC Fer à souder 220V
JBC 14ST - 11W 34,00€
JBC 30ST - 24W 28,90€
JBC 40ST - 26W 28,90€
JBC 65ST - 36W 31,00€
DS fer à dessouder 52,00€
SL2020 fer thermostaté 70,00€

Alimentation à découpage Compacte, entrée secteur 100/230VAC

V924 - 9/12/15V 1,5A - 18V/20V(1,2A) - 24V(1A) 19€
PSSMV1 - 3/4,5/6/7,5/9/12V (0,8A) - 86g 15€
PSSMV4 - 5/6/7,5/9/12/15V (3,6A) - 95x55x30mm 39€
PSSMV5 - 12/15/18/20/22/24V (2,3A) - 67x29x74 50€
PSSMV7 - 5V à 24V - 4,3 à 15A - 92x42x28 46€
PSS1212 - 12V - 1,2A miniature (f. alim. 2,1mm) 19€
V350 - 15/16/18/19/20/22/24V 2,9A à 3,5A 415g 38€
PSSMV8 - 15/16/18/19/20 (6A) - 22/24V (5A) 69€
MW 7H50GS 6/7,5/9/12V (5A) - 13,5/15V (3,8A) - 19/20/22/24V - 7,5A à 2,7A (5Amax sous 12V) 39€
Pour la voiture
CARS 6000 - 15/16/18/19/20/22/24V - 6A max 53€

Condensateur mica argenté 500V

PSSMV1
V924
PSSMV4/PSSMV5/PSSMV7/PSSMV9
MW 7H50GS
PSS1212

Sonomètre digital

Réf 33 2055 Affichage digital 3 chiffres, bargraph 21 pts, de -50 à +126 dB, mémoire, moyenne intégrée, indicateur en dessous, au dessus niveaux, courbe A et C, sélection mode de réponse, indicateur niveau max, sortie jack 69,00€

Fiches Neutrik (prix unitaire TTC)

Fiche mâle	Fiche femelle	Chassis type P corps alu.		Chassis type D doré, corps noir		
		droit	Coudé	mâle	fem	
3	3,90€/1 3,51€/10 3,12€/25 2,73€/50	7,50€	4,200€/1 3,78€/10 3,36€/25 3,15€/50	4,60€	5,50€	
3	6,10€	---	6,90€	6,90€	7,00€	
4	5,30€	9,50€	6,00€	11,00€	6,90€	7,35€
4	5,40€	6,85€	---	---	---	---
5	7,80€	---	10,50€	---	8,00€	12,00€
6	10,70€	---	12,00€	---	11,50€	14,50€
7	13,00€	---	13,50€	---	17,00€	18,00€

Embout de rechange pour XLR - 1,10€/1 Rouge, vert, jaune, bleu

Face 1U pour rack - 4XLR série D + 8 RCA + 1 fiche alim 12€/1

Face 1U pour rack - 8XLR série D 12€/1

11,00€ BNC 75 ohms, chassis série D

3,50€ Speakon, chassis 4pts

7,50€ Speakon, prolongateur 4pts

RCA, chassis série D
Blanc 6,00€
Rouge 6,00€

Jack 6,35mm Mono 4,30€

Jack 6,35mm Stéréo 5,90€

Jack 6,35mm Stéréo 7,10€

Jack 3,5mm stéréo 4,90€

Jack 3,5mm stéréo 3,50€

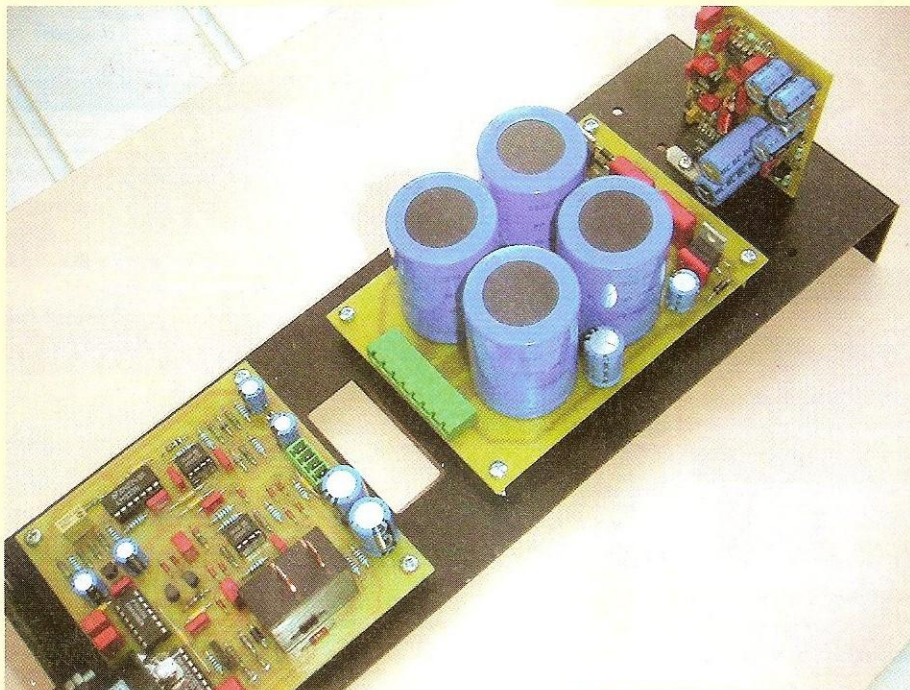
Profi RCA (Noir + rouge) 19,00€

RCA, noir, rouge, bleu, jaune, vert 1,50€/1 Les 4 (couleur au choix) 5,20€

Jack Bantam stéréo 7,00€

Câble MOGAMI 2552 pour Bantam 2,00€/le ml

AMPLIFICATEUR GK FIVE MODULE AMPLIFICATEUR DE 50 W_{eff} AVEC LM3886 DE N.S.



L'ensemble d'amplification audio GK FIVE décrit dans *Led* n^{os} 181 à 184 a suscité un réel intérêt auprès de nos lecteurs. Certains d'entre vous n'ont toutefois pas pu franchir le pas en raison de l'investissement financier qui n'était pas à leur portée. C'est pourquoi, nous vous présentons ici une alternative intéressante qui permet de réduire sensiblement la facture finale en réalisant des économies sur le poste des modules amplificateurs.

Dès la présentation, nous l'avions annoncé, il n'y a pas de miracle. Pour atteindre la qualité du GK FIVE, il fallait prévoir un budget relativement important. Les composants performants et fiables coûtent malheureusement cher. Comparé à des réalisations proposées sur le marché de la haute fidélité, le GK FIVE représente un rapport qualité-prix incomparable et exceptionnel.

Nous sommes conscients que tous les amateurs d'audio n'ont pas toujours les moyens pour assouvir leur passion, c'est pourquoi, afin de ne pas décevoir les amateurs financièrement limités, nous détaillons dans le présent article une alternative intéressante qui permet de réduire sensiblement la facture finale en économisant sur le poste des modules amplificateurs.

Attention, soyons clairs, cette solution ne

permettra pas d'atteindre la haute qualité et les performances de l'étude initiale du GK FIVE équipée des modules LC Audio. Mais, à moindre coût, elle assurera sans complexe un excellent compromis du rapport qualité/prix.

Le problème étant identifié, il ne reste plus qu'à explorer les possibilités offertes sur le marché.

Rappelons-nous que pour cette réalisation, nous sommes tributaires d'un encombrement relativement réduit pour insérer des circuits amplificateurs puissants. Les modules produits par LC-Audio sont remarquablement compacts pour une puissance efficace de 120 W. L'utilisation de nombreux composants de surface a permis cette prouesse technique.

Pour les raisons évoquées précédemment, nous nous sommes dirigés d'emblée vers les circuits intégrés audio de puissance de technologie MOS et bipolaire. Nos recherches ont abouti finalement sur le circuit intégré LM 3886 de National Semiconductor Corporation.

Sans a priori, nous avons constaté que notre choix s'est dirigé une nouvelle fois vers la technologie bipolaire que nous trouvons plus dynamique que la MOS, surtout dans le grave. A notre avis, ce composant représente actuellement le meilleur compromis qualité/prix/performances dans le domaine des circuits intégrés audio de puissance.

Jugez vous-même : pour moins de 10 €, le LM 3886T est capable de délivrer une puissance efficace de 60 W dans une charge de 4 Ω et de 50 W dans 8 Ω. De surcroît, il présente des qualités audio incontestables, cela pour une bande passante très étendue.

Souvenez-vous de l'amplificateur de 250 W/8 Ω paru dans *Led* n^{os} 168 et 169. Irréprochable tant sur les performances que sur le coût.

LE LM 3886

Le LM3886 maintient un excellent rapport signal/bruit de 92 dB avec un seuil

LE LM 3886 : 50 W/8Ω POUR 10 €

typique de bruit de seulement 2 μ V. Les spécifications N.S. font apparaître une distorsion harmonique totale de 0,03 % sur tout le spectre audio avec une excellente linéarité pour un taux de distorsion d'intermodulation typique de 0,004%. Le schéma interne simplifié est représenté à la figure 1.

Les protections ont été soigneusement conçues pour se parer contre les courts-circuits en sortie et les surtensions générées par les charges inductives.

Les protections thermiques appelées SPIKE, ont fait l'objet de brevets.

La figure 2 donne une idée de la conception du principe de protection.

Une intéressante commande de fonction silence (mute) est aussi disponible afin de temporiser la présence du signal audio en sortie.

Le faible encombrement est remarquable. Le LM3886 tient dans un boîtier type TA11B (un gros TO220 de 20 mm x 18 mm).

Après cette énumération technique, nous sommes certains que nous avons affaire à un composant fiable et performant.

L'intérêt majeur d'un circuit intégré réside dans le fait que les liaisons intercomposants sont réduites au plus court dans les limites dimensionnelles de la puce pour la plupart des éléments qui composent le circuit.

Depuis très longtemps, les audiophiles tentent de réduire au minimum les liaisons entre les composants : pistes du circuit imprimé, longueur des fils de câblage, utilisation de composants miniatures CMS etc.

C'est le cas du module LC Audio qui prend en compte tous ces critères.

Pour être objectif, l'intégration des puces apporte beaucoup d'avantages mais il subsiste toujours quelques inconvénients intrinsèques à la technologie du process de fabrication employé.

Rien n'est parfait en ce monde !

Ce circuit a déjà fait l'objet d'articles (*Led* n°s 165, 168 et 169). Nous vous proposons ici une série d'améliorations sensibles et plusieurs possibilités d'utilisations en

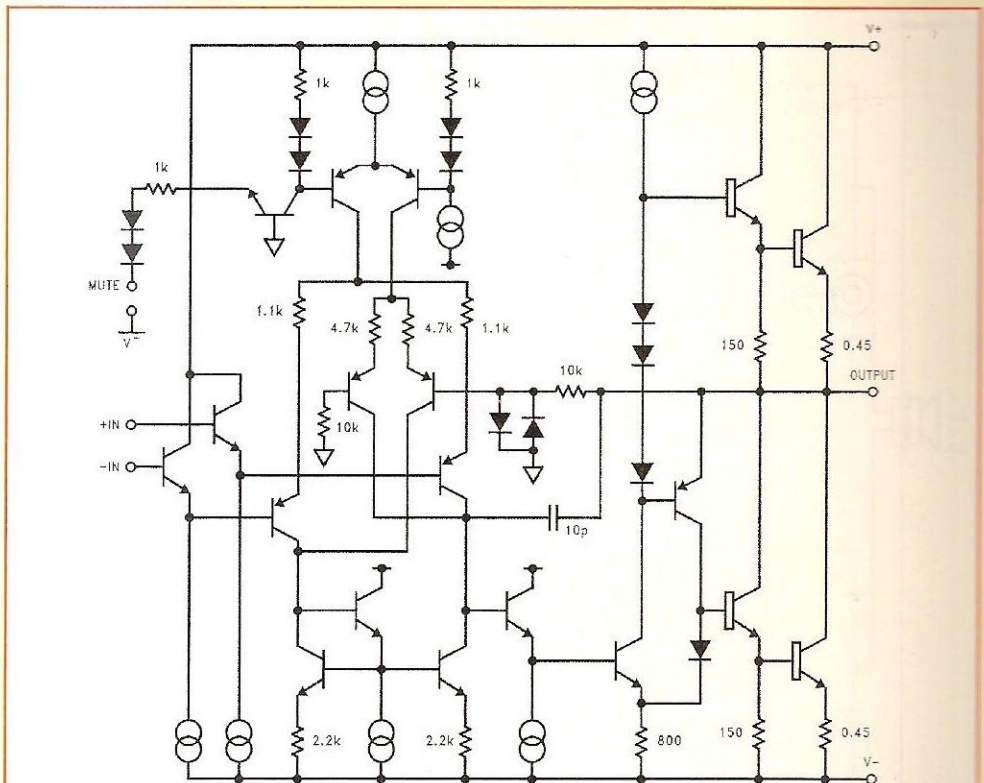


Figure 1 : Structure interne du LM 3886

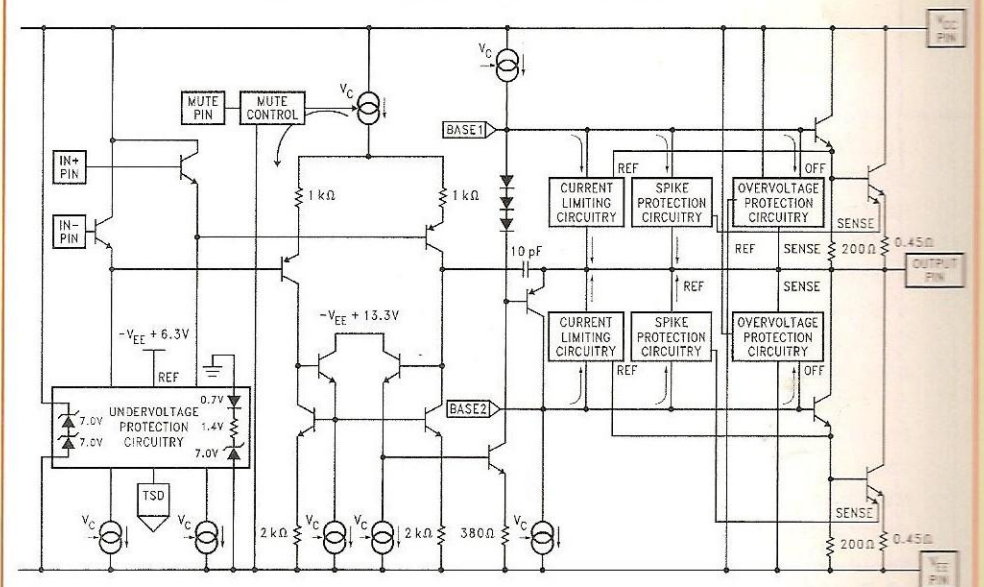


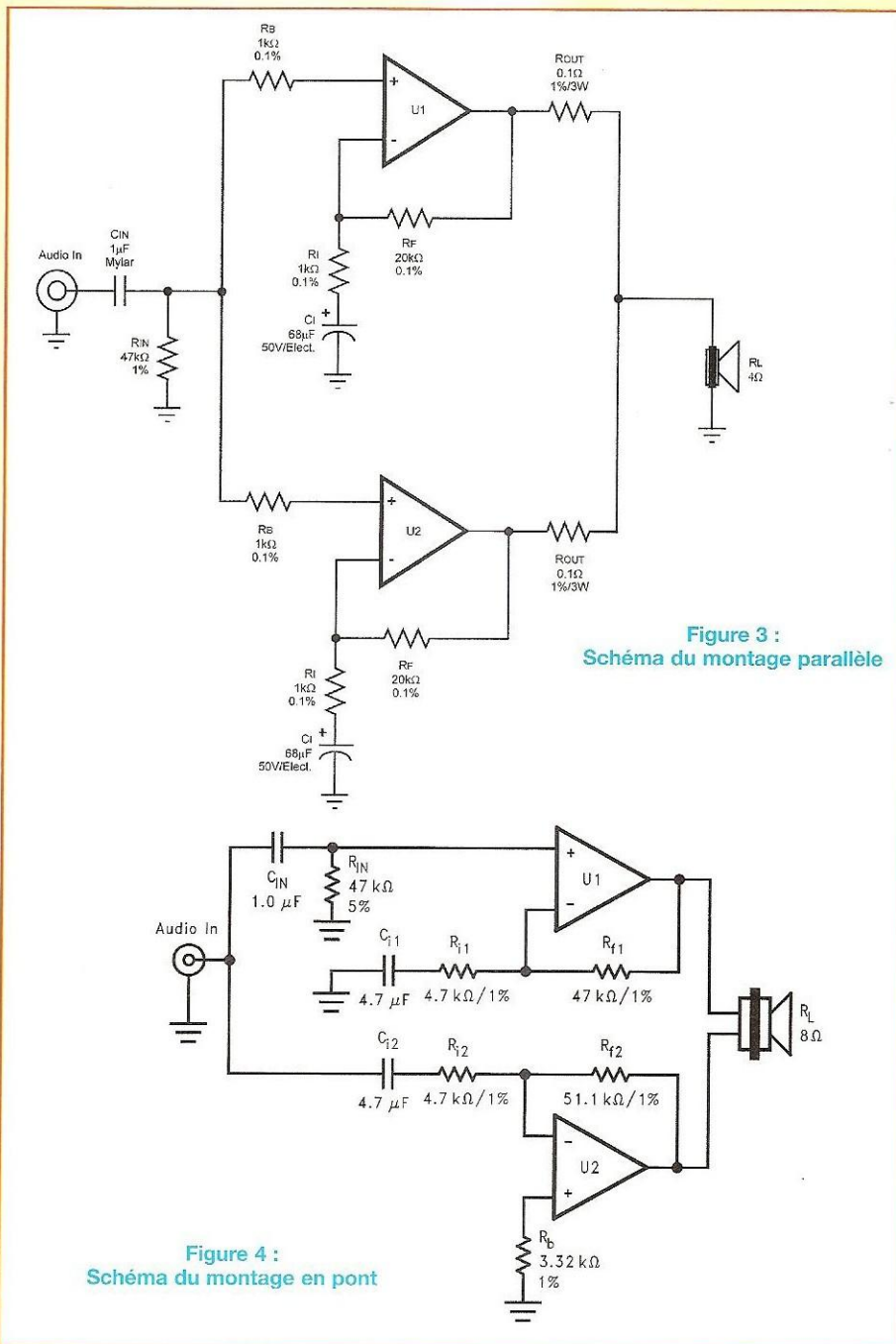
Figure 2 : Schéma de protection interne du LM 3886

fonction des puissances désirées.

Afin de demeurer dans l'esprit du GK-FIVE, les modules seront équipés d'une entrée symétrique.

Ces nouveaux modules seront aussi exploitables dans d'autres conditions et pour d'autres montages audio que chacun adaptera selon ses besoins.

AMPLIFICATEUR À ENTRÉE SYMÉTRIQUE



rentes possibilités. Outre la version simple circuit, pour nos applications, nous nous contenterons des trois méthodes les plus usitées. Les configurations sont : le montage parallèle, l'assemblage en pont et le pont-parallèle. Les principes d'amplification sont simples et la mise en œuvre ne réclame que peu de composants externes grâce aux circuits LM3886T. De surcroît, chaque LM3886 possédant son propre circuit de protection très élaboré, les montages sont donc sécurisés, fiables et faciles à mettre en œuvre.

LE MONTAGE PARALLÈLE

Cet assemblage est représenté à la **figure 3**. La configuration parallèle est une solution qui permet d'obtenir une puissance de sortie plus importante en reliant deux circuits amplificateurs par leurs sorties. On double ainsi la capacité en courant pour alimenter des charges de faible impédance, par exemple 4 Ω, voire moins.

La topologie parallèle est une bonne manière de répartir sur chaque circuit la dissipation thermique produite par ces composants de puissance.

Autre avantage intéressant, on peut assembler en parallèle plus de deux modules. Ceci permet d'obtenir des amplificateurs de forte puissance avec une répartition des dissipations égale sur chaque module d'amplification. Par exemple, deux circuits LM3886 montés en parallèle fourniront une puissance de 100 W à une charge inférieure à 8 Ω.

Si on utilise quatre circuits intégrés LM3886, le montage sera capable d'alimenter une charge de 1 Ω.

LE MONTAGE EN PONT

Le montage en pont (**figure 4**) est une autre configuration pour obtenir une puissance efficace élevée. Il nécessite une alimentation quatre fois plus puissante que dans le cas d'un montage conventionnel simple étage de sortie. Le montage en pont est particulièrement adapté pour alimenter une charge de 8 Ω.

LE MODULE

Un amplificateur monophonique d'une puissance de sortie de 60 W avec une charge de 4 Ω ou 50 W à travers une charge de 8 Ω peut être câblé en parallèle pour obtenir plus de puissance avec une

charge de 4 Ω. L'entrée du signal audio peut être symétrique ou asymétrique.

RAPPELS SUR L'AMPLIFICATION

Pour obtenir des puissances de sortie de 40 à 120 W, voire davantage, il y a diffé-

LE MONTAGE PONT/PARALLÈLE

La combinaison pont/parallèle (figure 5) permet d'assurer une puissance importante, tout en maintenant des niveaux de dissipation raisonnables sur chaque circuit intégré. Le groupe de circuits assemblés en pont double la valeur maximale de la tension de sortie et multiplie la puissance de sortie qui est répartie symétriquement à travers les quatre C.I. de puissance câblés en parallèle. Grâce à cette technique, on peut espérer atteindre des puissances de plusieurs centaines de watts, tout en conservant une fiabilité accrue des composants. N'oublions pas de préciser que les alimentations devront être dimensionnées en conséquence.

PRESENTATION DE NOTRE AMPLIFICATEUR

La figure 6 représente le schéma complet du module amplificateur que nous vous proposons. Il est monophonique et à entrée symétrique du signal audio.

Le montage se voit doté d'un circuit « servo » qui contrôle et régule la tension continue d'offset de sortie afin de la maintenir au plus près du 0 volt. Le schéma est remarquable de simplicité, grâce à l'intégration optimale du C.I. LM3886.

POURQUOI UNE ENTRÉE SYMÉTRIQUE?

L'atmosphère terrestre est truffée d'interférences électromagnétiques communément appelées « pollutions » ou « parasites électromagnétiques ».

Par exemple, un relais ou un interrupteur qui commute une tension pour alimenter un appareil électrique produit des parasites non négligeables qui sont véhiculés par les lignes électriques domestiques. Des moyens pour éviter ou atténuer ces inductions électromagnétiques néfastes au signal audio sont possibles et se déclinent en deux modes.

Le mode asymétrique

Ce mode est toujours le plus utilisé, sur-

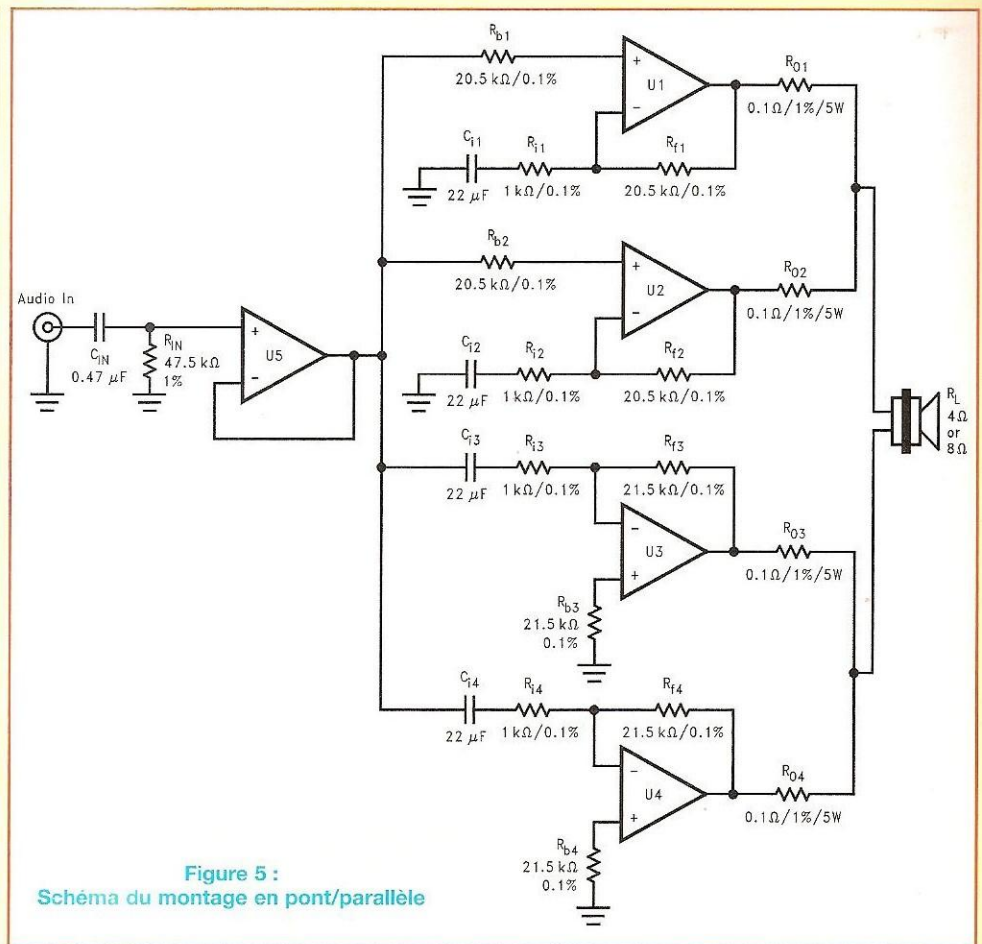


Figure 5 : Schéma du montage en pont/parallèle

tout dans le domaine grand public. Il comporte l'avantage d'être bon marché, mais présente l'inconvénient d'être sensible aux inductions électromagnétiques avec des câbles trop longs ou mal blindés. C'est pourquoi il faut se limiter à une longueur de câble blindé (âme + tresse) ne dépassant pas trois mètres pour les meilleurs câbles blindés.

Les connecteurs les plus utilisés pour ces liaisons sont les connecteurs RCA (cinch) ou jack.

Le mode symétrique

C'est le mode préféré et utilisé par les professionnels de l'audio. Son coût est sensiblement supérieur à celui du mode asymétrique et nécessite des composants passifs de haute qualité (transformateur/adaptateur audio symétrique) ou des éléments actifs à base d'amplifica-

teurs opérationnels ou spécifiques. L'avantage est évident car sa grande insensibilité aux inductions électromagnétiques assure le transport du signal audio par des câbles de grandes longueurs, même pour un signal « faible » comme celui généré par un microphone de type dynamique (2 à 5 mV sous 600 Ω).

Les liaisons symétriques se caractérisent par un point chaud dit « + », un point froid dit « - » et une tresse de masse enveloppant les conducteurs. Les connecteurs symétriques sont les prises XLR à trois broches.

Commençons la description. Le signal audio symétrique est connecté aux bornes J1-J2. Le 0 volt du signal est disponible à la borne J11.

Via les résistances R1 et R2 de 49,9 Ω qui protègent les entrées, ce signal

AMPLIFICATEUR À ENTRÉE SYMÉTRIQUE

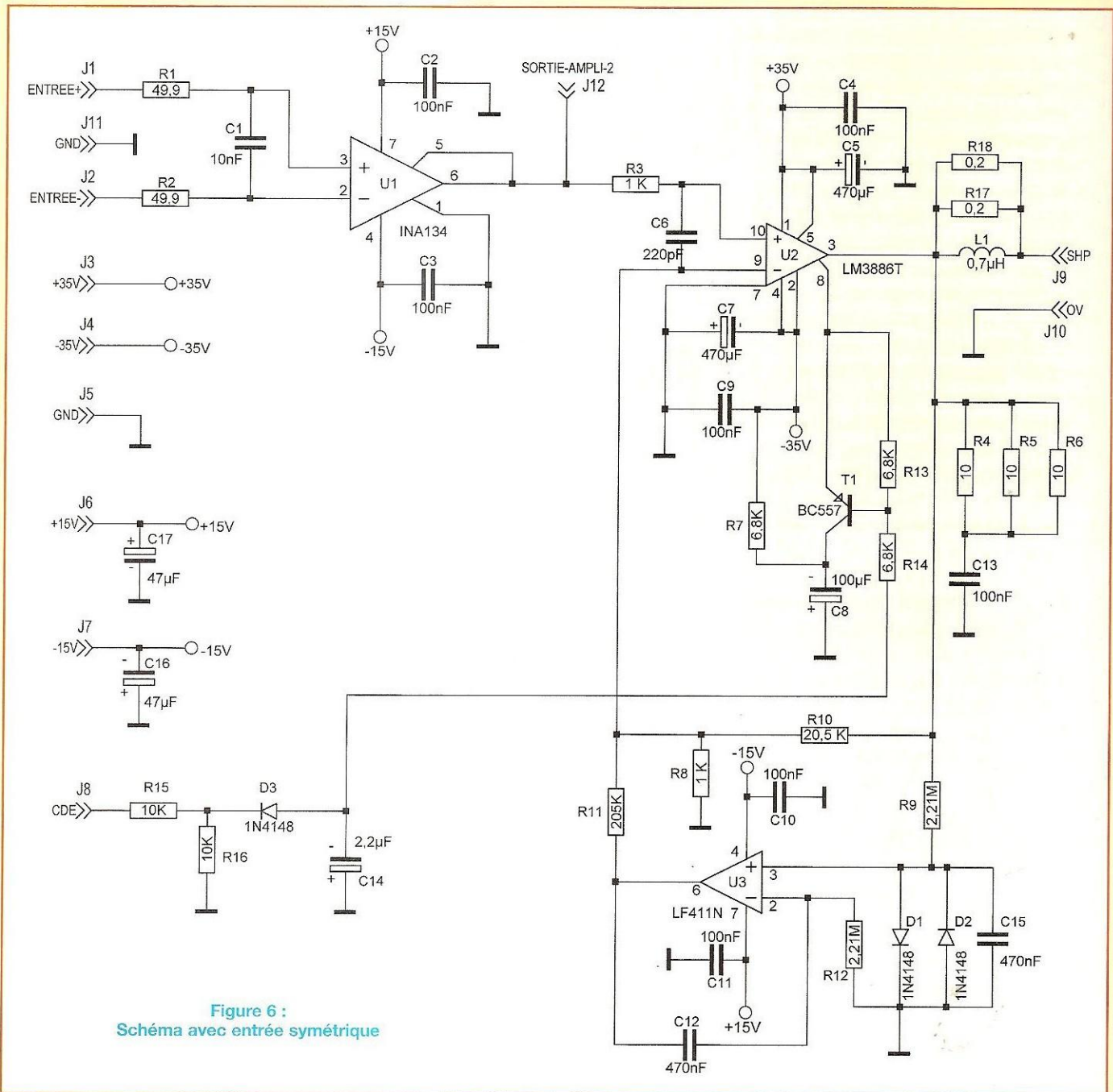


Figure 6 :
Schéma avec entrée symétrique

arrive sur les pattes (3) et (2) du circuit U1- INA134. La capacité C1/10 nF réduit la bande-passante du circuit d'entrée (0 dB = 30 kHz) pour s'affranchir de tout risque d'oscillation.

Le circuit intégré U1 a été conçu spécialement pour assurer la fonction de récepteur de signal audio symétrique. Il s'agit

du INA134 de Burr-Brown. On trouve l'équivalent chez Analog Devices sous la référence SSM2141. Nous avons choisi ce type de circuit spécialisé car il est au demeurant très performant, ne nécessite que peu de composants externes, est disponible et bon marché (< 3€).

Ce circuit sert aussi de driver basse

impédance pour délivrer un signal audio propre (U1 - 6) vers l'étage d'entrée de l'ampli, avec un gain unitaire. Le courant de sortie peut atteindre 50 mA. La borne J12 sera utilisée éventuellement pour raccorder le signal audio aux autres modules amplificateurs, que ce soit pour le montage parallèle ou celui en pont.

Les condensateurs C2 et C3/100nF filtrent l'alimentation $\pm 15V$, déjà efficacement filtrée par C16 - C17/47 μF présents aux bornes J6 et J7.

La **figure 7** représente le schéma interne simplifié du INA134.

Le signal audio arrive ensuite sur U2-10 via R3-1k Ω qui protège l'entrée. Le condensateur C6/220pF limite la bande-passante du circuit et protège aussi des interférences électromagnétiques.

Les résistances R10/20,5 k Ω et R8/1 k Ω fixent le gain de l'amplificateur selon la formule : $R10/R8 = 20$.

En sortie U2-3, le signal amplifié alimente la charge. On trouve, en sortie, le filtre de Boucherot C13/100 nF en série avec R4, R5 et R6/10 Ω qui a pour rôle de diminuer l'impédance du haut-parleur aux fréquences élevées pour lesquelles elle a tendance à augmenter. Ces trois résistances de 0,5 W en parallèle nous donnent l'équivalent d'une 3,3 Ω /1,5 W, plus facile à implanter sur le circuit imprimé qu'une résistance de 1 ou 2 W. On trouve aussi une self L1/0,7 μH qui protège des éventuelles interférences générées par des charges fortement capacitives.

Deux résistances de puissance apparaissent en sortie, R17 et R18 de 0,2 Ω . Elles ne seront montées que si on envisage le montage en pont ou en parallèle.

Ces deux résistances sont câblées en parallèle pour obtenir l'équivalent d'une valeur de 0,1 Ω .

Elles sont nécessaires si l'on assemble deux modules amplificateurs (ou plus). Le rôle de ces résistances « d'équilibrage » est d'éviter l'interaction des différentes tensions d'offset en sorties des amplificateurs.

Les alimentations de puissance appliquées aux bornes (1) et (5) pour le +35 V et (2) et (4) pour le -35 V sont filtrées efficacement par les condensateurs chimiques C5, C7/470 μF et C4, C9/100 nF qui fournissent une bonne réserve d'énergie pour consolider les transitoires. Un système de silencieux est prévu (pin 8) pour retarder l'application du signal

audio à la sortie lors de la mise sous tension. Ce circuit entre en service à l'allumage de l'amplificateur, lorsque la tension d'alimentation apparaît brutalement. En revanche, à la coupure, les condensateurs de filtrage des alimentations de puissance continuent un certain temps d'alimenter l'amplificateur.

Les tensions transitoires venant des circuits placés en amont risquent de passer dans l'amplificateur de puissance.

Il est donc intéressant et prudent d'isoler rapidement la sortie.

Initialement, N.S. a prévu cette fonction avec la charge d'un condensateur polarisé, relié au 0 V par l'armature (+), à travers une résistance reliée au -35 V, R7/6,8 k Ω .

Sur le site personnel de « aurelien », nous avons trouvé une astuce très simple (mais il fallait y penser !) pour améliorer la fonction de « silencieux » afin d'isoler la sortie dès la coupure du secteur.

Cette fonction est assumée par l'ensemble des composants T1/BC557, R13 et R14/6,8 k Ω , C14/2,2 μF , D3/1N4148, R15 et R16/10 k Ω . Le transistor T1-PNP sert d'interrupteur et sa base est alimentée par un réseau redresseur prenant sa tension directement au secondaire du transformateur d'alimentation. Le redressement mono alternance par D3 produit une tension négative filtrée par C14, avec une faible constante de temps.

Le pont de résistances R13 et R14 alimente la base de T1. Dès que la tension d'alimentation est établie, T1 commute et C8/100 μF se charge progressivement et tempore l'arrivée du courant dans la pin (8) de U2.

A la coupure secteur, le circuit de commande, dont la constante de temps est plus petite que celle des condensateurs de l'alimentation de puissance, ne fournit plus le courant nécessaire à la base de T1. De ce fait, le courant collecteur se coupe et l'amplificateur bascule immédiatement en mode « silencieux ».

Le signal audio n'est plus transmis vers la sortie.

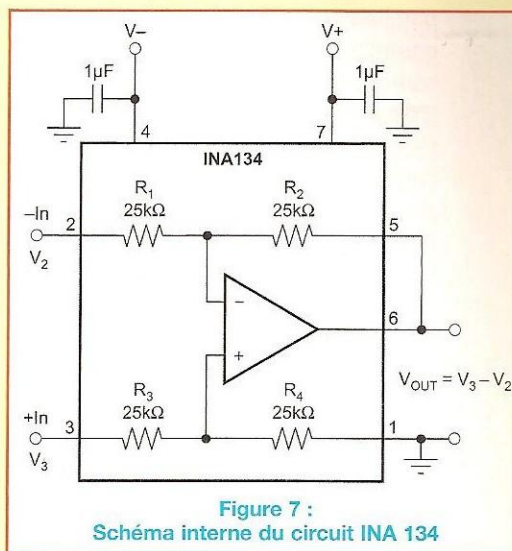


Figure 7 :
Schéma interne du circuit INA 134

LE CIRCUIT SERVO

Dans la plupart des montages audio, les tensions d'offset en sortie sont compensées ou éliminées en utilisant des condensateurs de couplage en entrée et en sortie, ainsi que de découplage dans les réseaux de contre-réaction. Les amplificateurs alimentés en mono tension sont de ce type. Ils utilisent des condensateurs de fortes valeurs afin de ne pas réduire la bande passante. En revanche, les charges de 4 ou 8 Ω , en combinaison avec les condensateurs, créent un véritable filtre passe-haut, inhibant ainsi des fréquences audibles.

Ces composants prennent de la place et, de surcroît, sont néfastes pour la qualité du signal. Reportez-vous à la figure 5 où l'on trouve les condensateurs de découplage : Ci1, Ci2, Ci3 et Ci4. Avec un circuit de contrôle (servo), on peut éliminer avantageusement ces capacités.

Le circuit du servo est tout simplement un ampli opérationnel performant câblé en filtre structure « passe-bas » d'ordre 2 (très basse fréquence). Il intègre les changements des tensions continues d'offset en sortie de l'amplificateur de puissance et les réinjecte en contre-réaction sur l'entrée inverseuse (-) du circuit LM3886.

Dans le cas d'un assemblage de deux ou plusieurs modules amplificateurs en

AMPLIFICATEUR À ENTRÉE SYMÉTRIQUE

parallèle ou en pont, il est nécessaire de contrôler chaque sortie par ce circuit servo pour maîtriser les courants entre toutes les sorties.

Comme expliqué précédemment, en l'absence de sortie compensée, une tension d'offset génère un courant à travers les circuits, augmentant significativement la production de chaleur des composants actifs de puissance.

Si les résistances du servo sont calculées avec précision, on est garanti de l'efficacité du système.

Si on désire modifier le gain de l'amplificateur en recalculant le réseau formé par R8 et R10, les valeurs des résistances R9, R11 et R12 seront aussi à recalculer. La résistance R11 devra avoir une valeur d'au moins dix fois celle de R10.

LE CIRCUIT IMPRIME

Le tracé du circuit imprimé est représenté à la **figure 8** pour le côté soudures et à la **figure 9** pour la face composants.

Compte tenu du peu de pistes côté composants, il n'est pas nécessaire d'avoir recours aux trous métallisés.

C'est plus économique et surtout plus facile à reproduire pour les amateurs. Les dimensions sont de 55,90 x 66,1 mm. Malgré ces faibles dimensions, il recevra tous les composants.

Les perçages seront de 0,8 à 1 mm de diamètre pour la plupart des composants. Ils seront de 1,2 mm pour les pastilles du LM3886 et celles qui recevront les fils de câblage.

LE PLAN DE CÂBLAGE

Il ne présente pas de difficulté majeure. La **figure 10** indique le positionnement de tous les éléments du montage. **Comme nous avons quelques pistes en double face, certaines queues de composants assureront les liaisons électriques nécessaires entre les deux faces.**

En revanche, il est impératif de respecter un certain ordre de câblage des composants pour ne pas oublier les soudages côté composants.

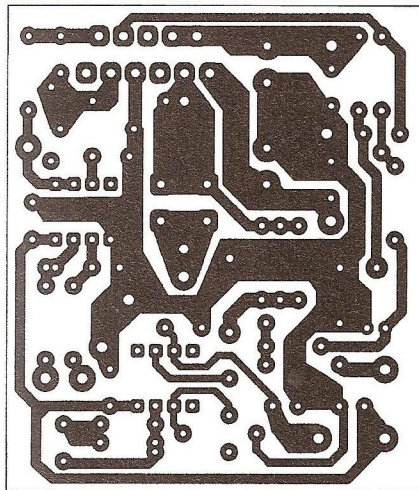


Figure 8

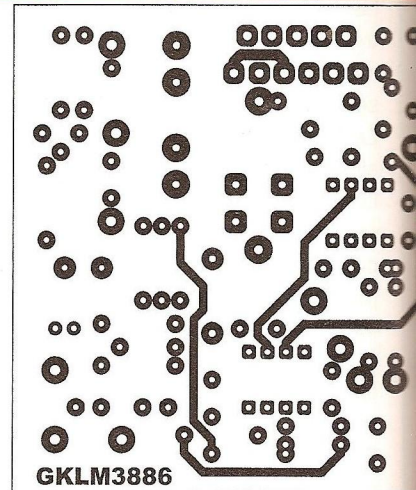
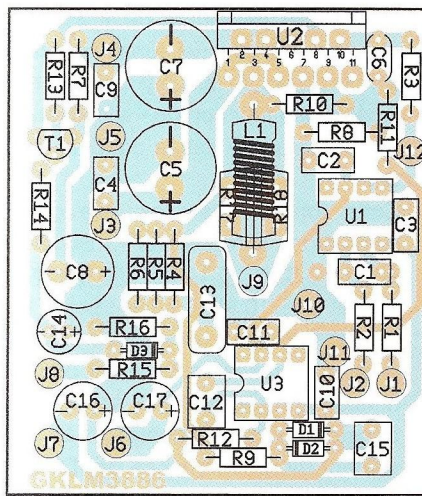


Figure 9

Figure 10



Procédure de câblage

Commencer par les diodes D1, D2 et D3, sans oublier de souder l'anode de D2, côté composants.

Ensuite, câbler toutes les résistances.

Côté composants, souder l'une des queues des résistances R4, R11 et R12. Continuer par les deux circuits U1 et U3. Les pattes (6) et (7) de U3 et la patte (7) de U1 seront soudées également côté composants.

Passer au montage de tous les condensateurs (polyester et céramique), puis T1. Poursuivre par U2 en prenant garde de laisser un petit espace entre le pliage des pattes du LM3886 et les pastilles de la

face « côté composants ». Souder les pattes (1) et (5) côté composants.

Enfin, achever le travail en montant tous les condensateurs chimiques radiaux en prenant soin de commencer par les plus petits pour terminer par les plus hauts (C5 et C7).

Restent L1, R17 et R18.

Le choix dépend de la finalité d'emploi de l'amplificateur. Si vous envisagez l'assemblage en parallèle de deux ou plusieurs modules ou en pont, il faut câbler R17 et R18.

Dans le cas d'une utilisation « simple amplificateur » et si la charge (haut-parleur) risque d'être fortement capacitive, il

LE LM 3886 : 50 W/8Ω POUR 10 €

Liste des composants du module LM3886 - 50 W			
Référence schéma	Valeurs	Description	Référence Fabricant
Résistances			
R4, R5, R6	10 Ω	Résistance couche métallique 1% 0,5 W	VISHAY série MBB207
R1, R2	49,9 Ω	"	"
R3, R8	1 K	"	"
R7, R13, R14	6,8 K	"	"
R15, R16	10 K	"	"
R10	20,5 K	"	"
R11	205 K	"	"
R9, R12	2,2 MΩ	"	"
R17, R18	0,2 Ω	Résistances film 30 W boîtier T0 220	Caddock série MP930
L1 + R 10	10 Ω	Résistances 2 W à couche de carbone entourez la résistance de 10/12 spires jointives avec du fil émaillé de 0,7 à 0,8 mm de diamètre et soudez les deux extrémités sur chaque queue de la résistance de 2 W.	NEHOM ou autre
Condensateurs			
C6	220 pF/100V	Condensateurs disques céramique	AVX disque céramique
C1	0,01 µF/63 V	Condensateurs subminiatures film polyester métallisé 10%, pas de 5	WIMA série MKS2
C2, C3, C4, C9, C10, C11	0,1 µF/63 V	Condensateurs subminiatures film polyester métallisé 10%, pas de 5	WIMA série MKS2
C13	0,1 µF/250V	Condensateur film polyester métallisé 10%	WIMA série MKS4
C12, C15	0,47 µF/63 V	Condensateurs subminiatures film polyester métallisé 10%, pas de 10	WIMA série MKS2
C14	2,2 µF/50V	Condensateur polarisé pas de 2,5	BC Components série 013
C16, C17	47 µF/63V	Condensateur polarisé pas de 7,5	BC Components série 135
C8	100 µF/100V	Condensateur polarisé pas de 5	"
C5, C7	470 µF/63V	Condensateur polarisé pas de 7,5	"
ACTIF			
D1, D2, D3	1N4148	Diodes signal	
U1	INA134		
U2	LM3886T	LM3886T boîtier TA11B	National Semiconductors
U3	LF411N	Ampli opérationnel Bi-Fet DIL 8	National Semiconductors
T1	BC557	Transistor T0 92	
DIVERS			
	1	Intercalaire T0 220	
	1	Canon isolant pour vis M3	
	1	vis M3x12 mm	
	1	écrou M3	
	1	rondelle plate pour vis M3	
	1	rondelle frein pour vis M3	
	20 cm	fil émaillé de 0,7 à 0,8 mm de diamètre	

faut monter la self L1 (voir la nomenclature pour la réalisation de cette self).

LES VARIANTES DE CABLAGE

- Si la charge n'est pas capacitive, ne montez pas L1 et **câblez un strap** à la place.
- Si pas d'utilisation de la fonction mute, ne montez pas T1, R13, R14, R15, R16, C8, C14 et D3, **câblez un strap** entre les pastilles émetteur et collecteur de T1.
- Si vous utilisez le « mute » mais sans commande directe du secondaire du transformateur d'alimentation, ne montez pas T1, R13, R14, R15, R16, C14 et D3, mais **faites un strap** entre les pas-

tilles émetteur et collecteur de T1.

- Si vous optez pour le fonctionnement en entrée asymétrique, ne câblez pas R1 et R2, **faites un strap** entre l'entrée 2 et la masse. Sur le circuit imprimé, il y a un trou prévu à cet effet, très visible sur les photos des modules.

La résistance d'entrée sera alors de 50 kΩ. Vous pourrez la diminuer en soudant une résistance de 10 kΩ par exemple, entre l'entrée et la masse.

- Si vous câblez les résistances de puissance R18 et R17 pour le montage parallèle, par exemple, il est possible de les assembler avec une vis et un écrou car leurs semelles ne sont pas conductrices.

Attention, si vous utilisez d'autres références, assurez-vous de l'isolement électrique des semelles.

• Le schéma de la **figure 11** représente un modèle d'alimentation symétrique classique équipée de condensateurs de fortes valeurs. Il est toujours possible d'augmenter la batterie de condensateurs, c'est toujours mieux. Le schéma montre aussi la manière de câbler l'alimentation de la fonction « mute ».

• Si le module est utilisé avec l'alimentation locale du GK FIVE, il faudra recalculer le pont diviseur des régulateurs LM317 et LM337 pour obtenir les tensions continues symétriques de ±15 V (le calcul est détaillé dans les numéros décrivant le GK FIVE).

• Si vous utilisez le module avec un autre dissipateur que celui du GK FIVE, souvenez-vous que la résistance thermique du dissipateur devra être d'au moins 2,5° C/W

L'ALIMENTATION

Pour le GK FIVE, les modules amplificateurs fonctionnaient avec des tensions symétriques de ± 42 V en continu.

Les modules LM3886 sont prévus pour des tensions de ± 35 V.

Les caractéristiques du transformateur seront donc différentes.

Se souvenir des paramètres suivants :

- U pic en sortie sera 28,4 volts

- I pic en sortie sera 3,6 ampères

En prévoyant une marge de sécurité de 15 %, il faut obtenir 32/35 volts en continu après redressement et filtrage à vide.

Un rapide calcul indique que, pour un module de 50 watts, le transformateur devra afficher les caractéristiques suivantes :

- primaire 220 V

- secondaire à point milieu fournissant 2 x 25 V.

C'est donc un transformateur de 120 VA qui sera nécessaire. Rappelez-vous qu'il vaut mieux avoir un transformateur plus puissant que celui préconisé.

Enfin, n'oubliez pas que la puissance du

AMPLIFICATEUR À ENTRÉE SYMÉTRIQUE

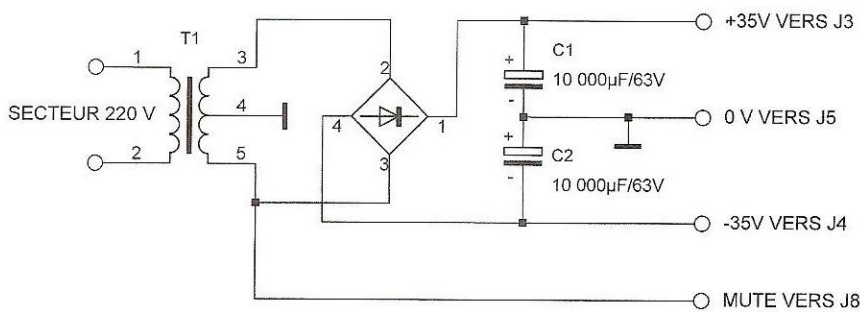
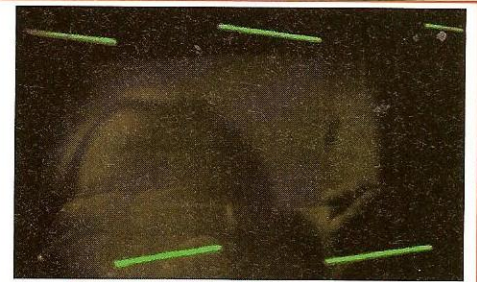
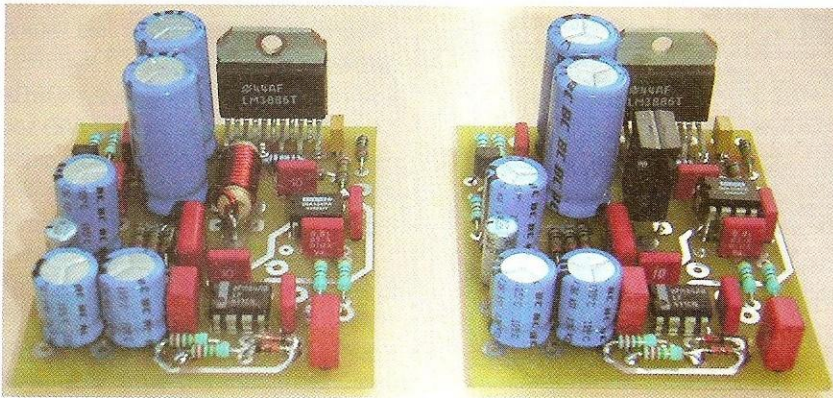
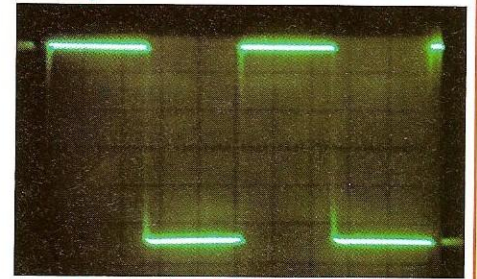


Figure 11 : Schéma de l'alimentation



Signal carré à 40 Hz de 50 V crête



Signal carré à 1 kHz de 50 V crête



Signal carré à 10 kHz de 50 V crête

transformateur d'alimentation devra être proportionnelle au nombre d'amplificateurs à alimenter.

L'association de deux modules en parallèle permettra de répartir la dissipation de chaleur par effet joule symétriquement sur les deux modules.

Dans ce cas, le deuxième module ne sera pas équipé de U1 et ses composants externes. Le module sans U1 sera relié à l'autre module avec un fil de câblage, à la pastille J12. L'emploi de plus de deux modules en parallèle se fera toujours en les reliant tous (niveau signal d'entrée) en J12.

LES TESTS

Il faut tout d'abord procéder à un examen minutieux du câblage et surtout détecter et éliminer les éventuels courts-

circuits provoqués par les soudures.

Il faut ensuite fixer le module contre un dissipateur car, même à vide (sans signal), le LM3886 chauffe un peu.

Le courant de repos de l'étage de sortie a été fixé à 50 mA à la conception.

Si tout est correct, connecter une charge (résistance de puissance d'au moins 50 W) en sortie et vérifier le fonctionnement du module en balayant le spectre de quelques hertz à au moins 30 kHz.

En l'absence de signal d'entrée, dès la mise sous tension, vérifier que la sortie est à 0 V (± 15 mV). Sur nos modules, nous avons mesuré une tension d'offset inférieure à 5 mV, ce qui est remarquable. Injecter un signal symétrique en entrée (ou asymétrique si on a câblé pour ce fonctionnement) et vérifier le signal amplifié en sortie à l'aide d'un oscilloscope.

Les amateurs bien équipés en appareils de mesure auront loisir d'effectuer toute une série de tests classiques pour torturer l'amplificateur. Ils constateront le comportement exceptionnel du LM3886 et ses performances irréprochables.

Les trois oscillogrammes prouvent la qualité du signal amplifié. Que ce soit en sinusoïdal ou en signaux rectangulaires, tous les tests ont été effectués pour une valeur maximale en sortie, c'est-à-dire 56 volts crête.

CONCLUSION

Voilà une excellente alternative pour le GK FIVE. Simple à réaliser, **ce module amplificateur** pratique et performant **trouvera sa place dans bien d'autres réalisations et projets.**

Gabriel Kossmann

INDISPENSABLES !

LES 3 CD DE LED

Et si on parlait tubes...

En 11 cours

apprenez à connaître et à maîtriser

le fonctionnement des tubes électroniques

Émission thermoïonique, électron-volt, charge d'espace...

Et si vous réalisiez
votre ampli à tubes...

*Une sélection de 9 amplificateurs
de puissances 9 Weff à 65 Weff*

à base des tubes triodes, tétrodes ou pentodes

Et si vous réalisiez
votre chaîne hi-fi à tubes...

8 amplis de puissances 4 à 120 Weff

4 préamplis haut et bas niveau

1 filtre actif deux voies

**Montages à la portée de tous en suivant
pas à pas nos explications**



Je désire recevoir les CD-Rom (fichiers PDF)

« Et si on parlait tubes... »

France : 25 € Union européenne : 25 € + 2 € frais de port

« Et si vous réalisiez votre ampli à tubes... »

France : 30 € Union européenne : 30 € + 2 € frais de port

« Et si vous réalisiez votre chaîne hi-fi à tubes... »

France : 30 € Union européenne : 30 € + 2 € frais de port

Autres pays : nous consulter

Nom : Prénom :

N° Rue :

Code Postal : Ville-Pays :

Ci-joint mon règlement par : chèque bancaire CCP mandat - Union européenne : règlement uniquement par mandat postal
A retourner accompagné de votre règlement à : EDITIONS PÉRIODES 2-12 rue de Bellevue 75019 Paris Tél. : 01 44 84 88 28

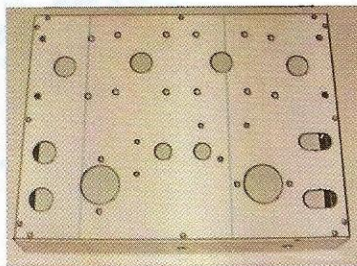
TUB'OX

Mail : infos@tubox.fr
Site : www.tubox.fr
Tél : 06 82 19 24 03

Châssis Inox disponibles pour
les amplificateurs 2x10W et 50W
de A. Cocheteux : 250 €

Bientôt : Etude d'un ampli guitare
70W sur châssis TUB'OX.

PP 845 LED
172-173
A peindre : 180 €
Inox : 300 €
(port gratuit pour
l'achat de deux
Inox)



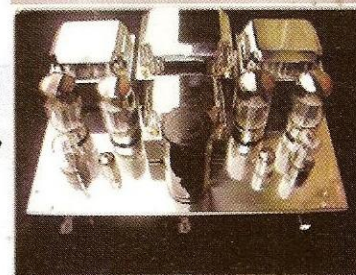
ECL86
(Led 183)

Noir : 130 €



6550
(Led 169)

Inox : 250 €
Noir : 170 €
A peindre : 150 €



Générique
(Fixation des sup-
ports de lampes sur
le châssis)

Noir : 150 €
A peindre : 130 €



1, drève des Portes de Flandres
59850 NIEPPE

☎ : 03 20 48 77 88 ☎ : 03 20 48 77 87

TUBES NOS

RTC - MAZDA - GE - RCA - CSF - THOMSON

ECC808	MAZDA	35 €
ECC812	MAZDA	25 €
EC900	MAZDA	15 €
E182CC	GE	25 €
E188CC	SIEMENS	23 €
12AX7S	RTC	20 €
6SN7GT	USA	23 €
6SN7WGT	USA	25 €
6SL7GT	USA	23 €
6SL7WGT	USA	25 €
5R4WGY	CHATAM	25 €

TUBES EN PROMOTION

12AX7 SYLVANIA, 12AT7WA RTC,
ECL82-ECL86-ECL200-EZ80 MAZDA,
6080WA THOMSON

Prix unique : 15 € TTC le tube

5725 CSF, 6005 CSF

Prix : 8 € TTC le tube

Autres références sur demande

CONDENSATEUR MUNDORF 3,3 µF

SUPRÊME	20 € l'unité
SILVER	35 € l'unité
GOLD	60 € l'unité

Prix valables jusqu'au 30/10/05

Port : + 11 € jusqu'à 5 kg

KIT PRÉAMPLI KTR 5725 + ALIMENTATION



Circuits imprimés professionnels étamés, percés, vernis et SERIGRAPHIÉS

Tous les composants du préampli et de l'alimentation :

- Tubes NOS 5725 THOMSON CSF 1^{er} choix
- Supports en stéatite Electro Philips, JAMICON et ROE
- Condensateurs MKP SCR et Philips
- Potentiomètre ALPS
- Transformateurs CROVISA
- Câbles, visserie, radiateurs, fiches RCA, interrupteur, fusible

Tous les composants sont fournis à l'exception du boîtier - Prix : 250 € TTC

NOUVEAU

KIT COMMUTATION 6 ENTRÉES

Circuit imprimé fourni avec relais professionnels, fiches RCA dorées

Prix : 150 € TTC

TRANSFO DE SORTIE POUR AMPLI A TUBE CAPOT NOIR

Enroulements multi couches tôles à grains orienté sortie 8 ohms pour tous les modèles - montage single Pour 1 EL34 6L6 5998 classe A 30W Primaire multi impédance 2100 2400 2700 temps de montée 3,8µs Pour 1 6C41 classe A 100W 700ohms Temps de montée 3,5µs Pour 1 6C33 classe A 100W 300 ohms Temps de montée 2µs en cuve Pour 1 300B KT 88 6550 classe A 100W 2500 ohms temps de montée 3,9µs Montage PUSCH PULL Pour 2X EL84 OU 2X6V6 22W 2X4500 ohms tôles en C Pour 2XECL 82 OU 2XELC86 22W 2X3500 ohms tôles en C Pour 2XEL 84 OU 2X 6V6 30W 2 2X4500 ohms prise ultra linéaire Temps de montée 4µs Pour 2XEL 34 OU 2X6L6 OU 2X KT 88 2X6550 2XKT 66 OU 2X KT 90 90W 2X2400 ohms prise ultra linéaire Temps de montée 4,5µs tôles en C Pour 4XEL 34 OU 4X6L6 OU 4 KT 88 4X6550 OU 4X KT 66 OU 4 KT 90 200W 2X1300ohms Temps de montée 5 µ Transfo pour maquettes ou dépannages ECL 82 ECL 86 fixa étrier Pour 1 EL 84 fixa étrier	60 Euros 115 Euros 210 Euros 140 Euros 38 Euros 38 Euros 62 Euros 90 Euros 210 Euros 7 Euros 11 Euros
---	---

TRANSFO D'ENTREE POUR PREAMPLI PASSIF

GAIN 12 DB 20 HZ +0.5 Db TRANSFO DRIVER AMPLIFICATEUR R/4 TRANSFO ENTREE SYM.SORTIE ASY R/4 TRANSFO ENTREE ASY SORTIE SYM .R/4 TRANSFO D'ALIMENTATION CAPOTE Primaire 230v ou spécification Secondaire 300v 300ma 6,3v 4A Secondaire 400v 500ma 6,3v 4A	90 Euros 90 Euros 90 Euros 90 Euros 43 Euros 74 Euros
--	--

TRANSFO TORIQUE PRIMAIRE 230V

200VA SEC 220+220V/ 0,3A 60+60/0,2A 6,3V 3A + 6,3V 3A 120VA SEC 155V+104V+51V 0,285A 6,3V 3A + 6,3V 3A 120V 0,02 A 170 VA 168V + 35V + 35 V/ 0,6A 120V 0,04 A 6,3V 3,6A 50VA P 115V+115V SEC 25V 0,5A+70V0,1 A 9V+9V 0,7A 40VA 150V+70V 6,3V 2A 100VA 250V 0,3 A + 20V 0,3 A 6,3V 3,5A 80 VA P 115V+115V SEC 300V+300V 0,08 A 6,3V 3,5 A 120VA 270V+15V 0,33 A 6,3V 3,5 A Blindé 180VA 360V+360V 0,15A +5V3A+5V 3A+ 10V 2A+6.3V 2A 80VA P 115V+115VSEC 250V+20V 0,18A 6,3V 3,5A TRANSFO BASSE TENSION 70 références	73 Euros 58 Euros 70 Euros 25 Euros 26 Euros 40 Euros 41 Euros 52 Euros 75 Euros 39 Euros
--	--

SUPPORTS TUBES

7 broches à cosses stéatite 9 broches à cosses stéatite 9 broches à cosses bk 9 broches à picots CI 9 broches stéatite pour blindage Octal stéatite à cosses Octal stéatite à picots CI Octal bk à cosses Pour 6C41 ou 6C33 stéatite	2 3 2 1,5 5 8 6 3 7,5
--	---

CONNECTIQUES

RCA chassis femelle dorée rouge RCA chassis femelle dorée noire Prise banane HP doré rouge Prise banane HP doré noire RCA doré Mâle pour câble rouge RCA doré Mâle pour câble noir	3 3 3 3 3
---	-----------------------

Auditorium

TSM 151 rue Michel Carré
95100 Argenteuil

TUBES + DE 1500 références en stock

Quelques prix ECC 83 PH GE ECC 83 WA EST ECC 88 US E188 CC PH EC 86 PH ECC 81 PH ECC 82 EST EL 33 ZAERIX EL 84 EST EL 34 EST KT 88 EST 6550 EST KT 90 EST 300B EST ECL 82 SIEM ECL 86 MAZ 6L6 GC EST EZ80 EST GZ32 PH 5R4 PH 5U4 MAZ 5Y3 GB PH 6AS7G RCA 6V6G MAZ 6F6GRCA 6N7 RCA 6SN7RCA 6SL7 RCA 6S41 EST 6c33 CB 2C51 US 807 US	24 8 22 26 10 24 8 20 10 22 32 33 62 75 15 14 22 10 15 18 18 15 16 10 18 20 20 21 33 60 18 18
--	--

LISTE COMPLEMENTAIRE
SUR LE SITE www.audiotub.fr

CONDENSATEUR HAUTE TENSION

Radial à picots 10µf 400v 22µf 385v 33µf 250v 47µf 400v 68µf 385v 100µf 385v 100µf 400v 220µf 385v 220µf 400v AXIAL 8µf 350v 10µf 350v 22µf 350v	2 2 3 2 3,8 4 8 7,5 1,5 2 2,5
---	---

CONDENSATEUR TYPE BOUTEILLE

470µF 350V 2400µF 200V 3200µf 350v 3300µf 400v 4700µf 100v 4700µf 63v 6800µf 63v	15 22 24 30 9 8 11
--	--------------------------------------

CONDENSATEUR POLYPROPYLENE

AXIAL 1NF 630V 3NF 1200V 4,7NF 1600V 7,5NF 1200V 10NF 630V 15NF 1600V 22NF 1600V 33NF 400V 68NF 400V 220NF 630V 470NF 630V 1µF 250V MKT 1,5µf 400v MKT 1,5µf 250v MKP 3µf 250v MKP 4,7µf 160v MKP	0,5 2 2 1 1 1 1,3 2 2 2 2,5 2,7 0,6 1 2 2,5 2,7 1
---	--

RADIAL POLYPROPYLENE

22nf 2000v 33nf 2000v 39nf 400v 47nf 2000v 68nf 400v 220nf 250v 270nf 250v 470nf 400v 820nf 400v	2 2,2 1,5 2 1 0,8 0,9 0,9 1
--	---

MASCOTTE

Ampli 10watts mono
Entrée réglable par
potentiomètre ALPS.
Sortie sur banane femelle
Ampli en kit 120euros
Ampli monté 170euros
Options coffret 20euros



Le Dinosaur



2x15watts - 4 6V6 tétrodes en kit sans coffret.....	450
en kit avec coffret.....	650
Produit fini.....	850
Version 2x20watts 4 6P25 tétrodes en kit sans coffret.....	500
en kit avec coffret.....	700
Produit fini.....	900

Ce préamplificateur fait trembler le monde du silence



Préampli Haute Gamme - Classe A - avec ou sans
Télécommande

Banc d'essai "Revue du Son" Mai 2002 - Sono Musique N°30
Banc d'essai "Haute Fidélité" Septembre 2002
Prix manuelle 2140 €
Prix version Télécommande, M/A - sélection des canaux,
potentiomètre motorisé, dix leds de fonction 2350 €

UNIQUE AU MONDE

Le Cristal inédit par sa conception

Amplificateur sans aucun
composant précédant le tube final.
Ce qui augmente la transparence,
la profondeur de scène,
précision médium aigu,
dynamique exceptionnelle,
rapidité surprenante dans
le grave 8 Triodes en parallèle
8 watts. Bloc mono chassis haut chromé



Monté prix 1490€ - En kit 950€

Tél 01 30 76 91 07 - Fax 01 39 61 67 94

www.audiotub.fr

Ecoute sur haut parleur Supravox et enceintes Audio Linéaire

Vente de composants électronique
15 rue des Onze Arpents
95130 Franconville

FREQUENCE TUBES

La passion des tubes

LUNDI ET MARDI : 14H00 - 18H00
JEUDI ET VENDREDI : 10H00-18H00
SAMEDI SUR RENDEZ-VOUS

METTEZ EN VALEUR
VOS ÉLECTRONIQUES :
précision, assise
et transparence avec



TOUS NOS TUBES
SONT TRIÉS ET
APPARIÉS PAR
QUANTITÉ SUR
BANC DYNAMIQUE

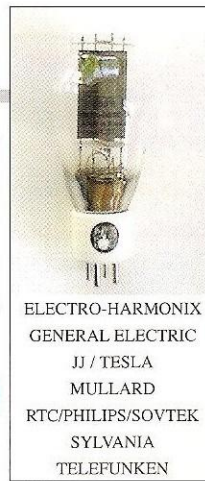
CONSULTEZ-NOUS
POUR TOUTES VOS
DEMANDES SPÉCIALES
NOUS FABRIQUONS SELON
VOS SPÉCIFICATIONS

PLUS DE 1200 REF.
DE TUBES EN STOCK.

RÉPARATION ET RESTAURATION
DE TOUTES LES ÉLECTRONIQUES :
TUBES ET TRANSISTORS
TOUTES MARQUES

Promo Tubes

12AT7WA/ECC81 les 5 : 25,00 €
12AU7A/ECC82 les 5 : 25,00 €



ELECTRO-HARMONIX
GENERAL ELECTRIC
JJ / TESLA
MULLARD
RTC/PHILIPS/SOVTEK
SYLVANIA
TELEFUNKEN

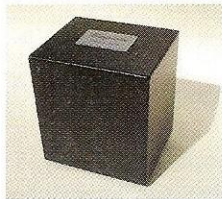
TRANSFORMATEURS

site : magnetic.com.free.fr

Tôles grains orientés M6X recuites
Cuivre OFC
Imprégnation étuve pour les capots
Résine epoxy pour les cuves

Cuve peinture au four
Transfo moule résine

Capot nickelé poli



LED N°187 TRANSFO ALIM : 81,00 €
PUSH PULL 807 TRANSFO SORTIE : 67,00 €
VERSION CAPOT INDUCTANCE : 40,00 €

Transformateurs audio

(Fabrication française : MAGNETIC SA)

TYPE	Z	CAPOT	CUVE
PUSH EL84	8000	47,00 €	65,00 €
PUSH EL34	3800	67,00 €	79,00 €
300B	3000	88,00 €	105,00 €
300B	3000	PRESTIGE	218,00 €
PUSH 6C33	3000	TORIQUE	67,00 €
211/845SE	9000		150,00 €
PUSH 6550	3800	88,00 €	105,00 €
SELF	5HY03A	35,00 €	47,00 €
SELF	10HY03A	40,00 €	54,00 €
SELF	10HY05A	48,00 €	67,00 €
ALIM	150VA	57,00 €	67,00 €
ALIM	250VA	69,00 €	84,00 €
ALIM	350VA	81,00 €	100,00 €
ALIM	500VA	115,00 €	134,00 €

Sortie

N° LED	CAPOT	CUVE
151	47,00 €	T2 65,00 € C2
157	88,00 €	T4 105,00 € C4
159	67,00 €	T3 79,00 € C3
161-162		150,00 € C4
166	67,00 €	T3 79,00 € C3
169	88,00 €	T4 105,00 € C4
170	67,00 €	T3 79,00 € C3
171	67,00 €	T3 79,00 € C3
172-173		105,00 € C4
175	67,00 €	T3 79,00 € C3
177		115,00 €
183	47,00 €	T2 65,00 € C2
187	67,00 €	T3 79,00 € C3

Alimentation

CAPOT	CUVE
70,00 €	T4 85,00 € C4
81,00 €	T5 100,00 € C5
70,00 €	T4 85,00 € C4
	134,00 € C6
70,00 €	T4 85,00 € C4
81,00 €	T5 100,00 € C5
70,00 €	T4 85,00 € C4
70,00 €	T4 85,00 € C4
	134,00 € C6
81,00 €	T5 100,00 € C5
	95,00 €
69,00 €	T4 84,00 € C4
81,00 €	T5 100,00 € C5

Tubes ELECTRO HARMONIX

Assortiment complet des références de tubes audio
munies de leur suffixe E.H., symbole de haute fiabilité
et de tenue des spécifications

300 B	E.H.	165,00 €
6550	E.H.	46,00 €
EL 34	E.H.	22,00 €
6CA7	E.H.	29,00 €
6L6GC	E.H.	26,00 €
6V6GT	E.H.	17,00 €
12AX7	E.H.	20,00 €
7591	E.H.	35,00 €
6CG7	E.H.	22,00 €
6SN7	E.H.	23,00 €
12AY7	E.H.	22,00 €
12BH7	E.H.	22,00 €
12AU7	E.H.	21,00 €
12AT7	E.H.	20,00 €
KT88	E.H.	57,00 €
5U4GB	E.H.	22,00 €
EL84	E.H.	16,00 €
6922	E.H.	23,00 €
KT90	E.H.	70,00 €
7868	NOUVEAU E.H.	54,00 €
6CA4/EZ81 PRO	E.H.	23,00 €

Tubes ELECTRO HARMONIX gold

2A3	E.H.	98,00 €
6C45PI	E.H.	48,00 €
6CG7	E.H.	32,00 €
6H30PI	E.H.	48,00 €
6SN7	E.H.	35,00 €
12A17	E.H.	31,00 €
12AX7	E.H.	31,00 €
12AU7	E.H.	32,00 €
12BH7	E.H.	32,00 €
300B	E.H.	196,00 €
5751	E.H.	32,00 €
6922	E.H.	32,00 €

TUBES ÉLECTRONIQUES



SOVTEK

2A3	SOVTEK	50,00 €
5881	SOVTEK	22,00 €
6922	SOVTEK	20,00 €
6C45PI	promo SOVTEK	22,18 €
6EU7	SOVTEK	29,00 €
6H30PI	promo SOVTEK	23,41 €
6SL7	SOVTEK	12,00 €
6SN7	SOVTEK	14,00 €
7591XYZ	SOVTEK	23,00 €
12AX7LPS	SOVTEK	20,00 €
EL84M/7189	SOVTEK	23,00 €
5U4G	SOVTEK	22,00 €
6C19PI	SOVTEK	19,00 €
6PI45C/EL509	SOVTEK	38,00 €
EM80	SOVTEK	16,00 €
5AR4/GZ34	SOVTEK	23,00 €
6CW4	Nuvistor SOVTEK	22,00 €
6C33C-B	SOVTEK	64,00 €
6N7	SOVTEK	14,00 €
EF86/6267	SOVTEK	20,00 €
KT66	NOUVEAU SOVTEK	45,00 €

DIVERS

6N1P	SVETLANA	18,00 €
5963/12AU7A	RCA	16,00 €
6528	TUNGSOL	45,00 €
EZ81 PRO	EUROPE	24,00 €
6005	EUROPE	8,00 €
6AU6	EUROPE	11,00 €
845	CHINO	75,00 €
807	EUROPE	25,00 €
EF86	EUROPE	13,00 €
ECL82	EUROPE	12,00 €
PCL86	EUROPE	8,00 €
EL86F	EUROPE	11,00 €
EL183	EUROPE	9,00 €
EL34	JJ/TESLA	22,00 €
12 DW7/ECC832	JJ/TESLA	18,00 €
ECC 99	JJ/TESLA	30,00 €
300B	JJ/TESLA	160,00 €

USA - Military JAN tubes

6AS7G	JAN	18,00 €
6AV6	JAN	11,00 €
6C4WA	JAN	17,94 €
6U8A/ECF82	JAN	13,00 €
6X4 WA	JAN	10,00 €
829B/3E29	JAN	64,00 €
5814 A/12AU7	JAN	15,00 €
6080 WC	JAN	22,00 €
OA2	JAN	8,00 €
OB2	JAN	8,00 €
6AN8	JAN	17,94 €
5842/417A	JAN	17,00 €
6AQ8/ECC85	JAN	24,00 €
6B4G	JAN	68,30 €
12AZ7	JAN	20,00 €
567OW	JAN	15,55 €
7199	JAN	51,00 €
6336A	JAN	95,00 €
5R4WGA CHATHAM	JAN	28,00 €
5R4GYB RCA	JAN	15,00 €

Supports tubes

NOVAL CI	2,90 €
NOVAL CHASSIS OR	6,10 €
NOVAL CHASSIS BLINDÉ	4,00 €
OCTAL CI	2,90 €
OCTAL CHASSIS USA	4,60 €
MAGNOVAL	5,00 €
JUMBO (845) OR	19,00 €
5 broches (807) USA	8,37 €
Miniature 7 br CI	2,90 €
Capuchon (807)	3,15 €
7 broches 6C33C-B/829B	8,40 €
Miniature 7 br CHASSIS BLINDÉ	3,50 €

NOUVEAU !

OPTOCOUPLEUR 18,00 €

2 MODÈLES DISPONIBLES

CONDENSATEURS

Condensateurs LCR

(Made in England)

16 + 16 µF	/ 450 v	24,00 €
200 µF	/ 500 v	35,00 €
200 + 200 µF	/ 500 v	55,00 €



Condensateurs F&T

(Made in Germany)

32 + 32 µF	/ 500 v	18,00 €
50 + 50 µF	/ 500 v	20,00 €
100 + 100 µF	/ 500 v	33,00 €



Condensateurs "JJ"

32 + 32 µF	/ 500 v	14,04 €
50 + 50 µF	/ 500 v	15,06 €
100 + 100 µF	/ 500 v	22,72 €
40 + 20 + 20 + 20	/ 500 v	38,03 €



Condensateurs mica-argenté

10 pF	/ 500 v	0,92 €
22 pF	/ 500 v	0,92 €
33 pF	/ 500 v	0,92 €
47 pF	/ 500 v	0,92 €
68 pF	/ 500 v	0,92 €
100 pF	/ 500 v	0,92 €
120 pF	/ 500 v	0,95 €
150 pF	/ 500 v	1,00 €
220 pF	/ 500 v	1,05 €
250 pF	/ 500 v	1,10 €
390 pF	/ 500 v	1,23 €
500 pF	/ 500 v	1,33 €
680 pF	/ 500 v	1,33 €
1 nF	/ 500 v	1,33 €

Sprague "ATOM" standard

(USA)

10 µF	/ 500 v	8,00 €
20 µF	/ 500 v	8,50 €
40 µF	/ 500 v	12,50 €
80 µF	/ 450 v	12,00 €

Condensateurs

(Made in Japan) "Illinois"

22 µF	/ 500 v	6,00 €
47 µF	/ 500 v	12,00 €
100 µF	/ 450 v	10,00 €

Potentiomètre PIHER

axe métal, de 100 Ω à 10 MΩ - mono/stéréo - lin/log

simple	9,15 €
double	13,72 €



BIBLIOGRAPHIE (DATA BOOK) : ÉQUIVALENCES ET BROCHAGES



Condensateurs "XICON"

(Made in Japan) - polypropylène

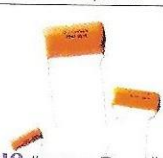
1 nF	/ 630 v	0,77 €
2,2 nF	/ 630 v	0,77 €
4,7 nF	/ 630 v	0,77 €
10 nF	/ 630 v	0,77 €
22 nF	/ 630 v	0,90 €
47 nF	/ 630 v	1,07 €
100 nF	/ 630 v	1,17 €
220 nF	/ 630 v	1,61 €
470 nF	/ 630 v	3,10 €



Condensateurs Sprague "orange Drops"

715 polypropylène

1 nF	/ 600 v	1,15 €
1,5 nF	/ 600 v	1,17 €
2,2 nF	/ 600 v	1,20 €
3,3 nF	/ 600 v	1,23 €
4,7 nF	/ 600 v	1,25 €
10 nF	/ 600 v	1,28 €
15 nF	/ 600 v	1,66 €
22 nF	/ 600 v	1,74 €
47 nF	/ 600 v	2,04 €
68 nF	/ 600 v	2,43 €
100 nF	/ 600 v	2,68 €
150 nF	/ 600 v	3,57 €
220 nF	/ 600 v	4,85 €
470 nF	/ 400 v	4,72 €



Condensateurs Sprague "orange Drops"

série 716 très haute performance

1 nF	/ 600 v	1,71 €
2,2 nF	/ 600 v	1,79 €
3,3 nF	/ 600 v	1,82 €
4,7 nF	/ 600 v	1,86 €
6,8 nF	/ 600 v	1,89 €
10 nF	/ 600 v	1,91 €
22 nF	/ 600 v	2,60 €
33 nF	/ 600 v	2,82 €
47 nF	/ 600 v	3,01 €
100 nF	/ 600 v	3,83 €
220 nF	/ 600 v	5,36 €
470 nF	/ 400 v	5,54 €



Condensateurs F&T

(Made in Germany)

22 µF	/ 500 v	6,76 €
47 µF	/ 500 v	10,85 €
80 µF	/ 450 v	12,51 €
100 µF	/ 450 v	15,06 €
220 µF	/ 450 v	20,05 €



TOUS LES PRODUITS PRÉSENTÉS PERMETTENT LA RÉNOVATION DE MATÉRIELS ANCIENS AVEC DES COMPOSANTS D'ORIGINE.



NOUVEAU

Châssis Tub'Ox

Châssis percé standard pour réalisation Led

(PP EL34 - PP 6CA7 - PP 6550 - PP KT88 - PP KT90)

Noir mat 170,00 €

Inox miroir 250,00 €

LED N°180

Kit transformateurs :

95,00 €

LAMPÉMÈTRE

Kit Galvas + commutateurs :

100,00 €

KIT COMPLET :

580,00 €

Filtres Secteurs Magnetic SA

Composition : transformateur hyper-isolation suivi de 2, 4, 6 filtres (cellule double double Pi)

Fréquence de coupure : 1000 Hz

CL2	/ 1200 W	563,00 €
CL4	/ 2000 W	725,00 €
CL6	/ 2500 W	951,00 €

Condensateurs "Audience Auricaps"

polypropylène - très haute performance

100 nF	/ 450 v	14,81 €
220 nF	/ 450 v	17,61 €
330 nF	/ 450 v	18,38 €
470 nF	/ 450 v	20,68 €
680 nF	/ 450 v	22,21 €
1 µF	/ 450 v	23,48 €
2,2 µF	/ 450 v	26,80 €
10 nF	/ 600 v	13,91 €
22 nF	/ 600 v	14,93 €
47 nF	/ 600 v	16,21 €
100 nF	/ 600 v	19,14 €
220 nF	/ 600 v	20,17 €
470 nF	/ 600 v	24,25 €
1 µF	/ 600 v	49,78 €



Série Standard

2,2 µF	/ 350 v	0,60 €
10 µF	/ 450 v	1,50 €
47 µF	/ 360 v	2,20 €
47 µF	/ 450 v	2,50 €
100 µF	/ 400 v	4,50 €
220 µF	/ 385 v	6,50 €
220 µF	/ 400 v	6,70 €
470 µF	/ 400 v	13,90 €
1000 µF	/ 250 v	10,30 €

Condensateurs "ERO" MKT

10 nF	/ 630 v	2,27 €
22 nF	/ 630 v	2,39 €
47 nF	/ 630 v	2,56 €
68 nF	/ 630 v	3,01 €
100 nF	/ 630 v	4,60 €
220 nF	/ 1000 v	5,61 €
470 nF	/ 630 v	6,80 €

CONDITIONS DE VENTE

RÈGLEMENT PAR CHEQUE JOINT À LA COMMANDE

PORT URBAIN : 1 À 4 : 6,10 € - AU-DELA 9,15 €

PORT TRANSFOS : COLISSIMO RECOMMANDÉ (NOUS JOINDRE)

PORT COMPOSANTS : FORFAIT 6,10 €

PAS DE MINIMUM DE FACTURATION

UN ENSEMBLE DE PRISE DE SON PRÉAMPLIFICATEUR POUR MICROPHONE AMPLIFICATEUR DE LIGNE ET COMPRESSEUR



Après avoir décrit dans notre précédent numéro le préamplificateur pour microphone, nous consacrons la deuxième partie de notre article à l'amplificateur de ligne qui comprend également une unité de compression à seuil réglable. Les deux unités ont été montées dans deux boîtiers séparés pour pouvoir être utilisées indépendamment. L'ensemble affiche des spécifications dignes des meilleurs appareils professionnels.

La prise de son en temps réel nous réserve bien des surprises. Une simple maladresse d'un orateur et notre installation subit une pointe de 10 dB (soit dix fois en puissance !) entraînant l'irréversible saturation de l'installation.

Le rôle du compresseur est de restituer le signal de manière transparente jusqu'à un certain niveau préalablement fixé et de le limiter progressivement au-delà de ce niveau (figure 1).

La compression est à utiliser avec discernement. Il serait regrettable d'en-

tendre un concert classique dans lequel les « piano » et les « forte » sont rendus sans la dynamique imposée par la partition. Par contre, en musique de fond ou pour sonoriser un lieu de passage, cette dynamique présente des écarts inacceptables au confort de l'auditeur « distrait » et se doit d'être compressée.

Trois caractéristiques sont fondamentales :

- le seuil de compression,
- le taux de compression
- le temps de déclenchement/relâchement.

Le seuil de compression fixe le niveau d'entrée à partir duquel la compression commence.

Le taux de compression est le rapport de la variation du signal entrant/sortant en phase de compression.

Le temps de déclenchement/relâchement est le délai de recouvrement du signal suite à une variation du niveau d'entrée.

Il est évident que, malgré ce traitement, le contenu spectral du signal restitué ne peut être altéré. Seule la dynamique est altérée au-dessus d'un niveau fixé. La

ENSEMBLE DE PRISE DE SON

DHT ne peut souffrir de la compression. Ceci proscriit les amplificateurs logarithmiques utilisés en radiocommunication. Certaines réalisations permettent le réglage séparé des trois caractéristiques. Nous avons opté pour la simplicité et seul le seuil de compression est réglable. Le taux de compression en phase de compression est de 4 à 1 : un échelon de 1 dB en entrée restitue un échelon de 0,25 dB en sortie. Ceci rend encore un peu de dynamique, contrairement aux compresseurs qui limitent drastiquement le signal.

Le temps de déclenchement ($T_0 \rightarrow T_d$), aussi appelé « Attack time » est de 20 ms. Le temps de relâchement ($T_1 \rightarrow T_r$) « Recovery time » est de 300 ms (figure 2). Pour notre réalisation, le système de compression retenu utilise une photocellule placée dans le circuit de rétroaction (figure 3). Le principe est simple : une portion du signal V_{ac} de sortie pilote l'ampoule LP1 placée en face de la photorésistance Ph1. Si le signal est supérieur à la consigne, l'ampoule s'illumine et réduit la résistance de la photo-résistance, diminuant ainsi le gain de l'étage d'amplification.

À l'utilisation, ce compresseur se révèle facile d'emploi et fiable, tout en rendant un service de qualité.

L'AMPLIFICATEUR DE LIGNE

CIRCUIT AMPLIFICATEUR DE LIGNE

L'amplificateur de ligne (figure 4) comprend un seul étage composé d'une ECC81 (V1) montée en SRPP, suivie par une ECC99 (1/2 V3) montée en cathode suivieuse. Par défaut (sans compression), le gain maximal de l'étage est fixé à 12 dB ($A = 4$) par l'ajustable P1 qui dose le circuit de contre-réaction. Le signal de 4 Vac issu de la cathode de V3 est appliqué à très basse impédance au primaire du transformateur de sortie « ligne ». L'impédance de la ECC99 en cathode suivieuse sous 10 mA est de l'ordre de 100 Ω , mais cette impédance est encore

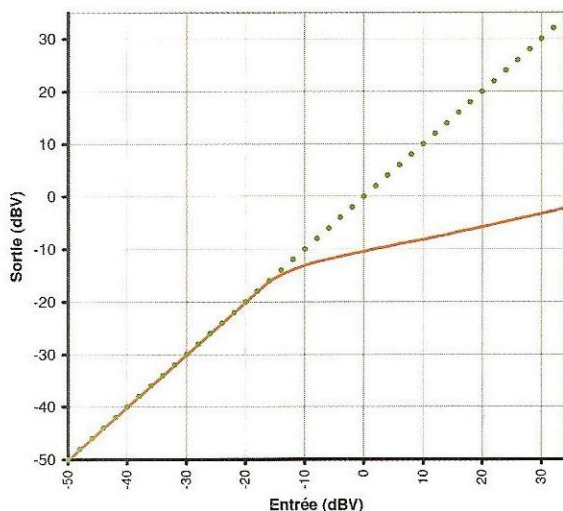


Figure 1 : Courbe typique de compression

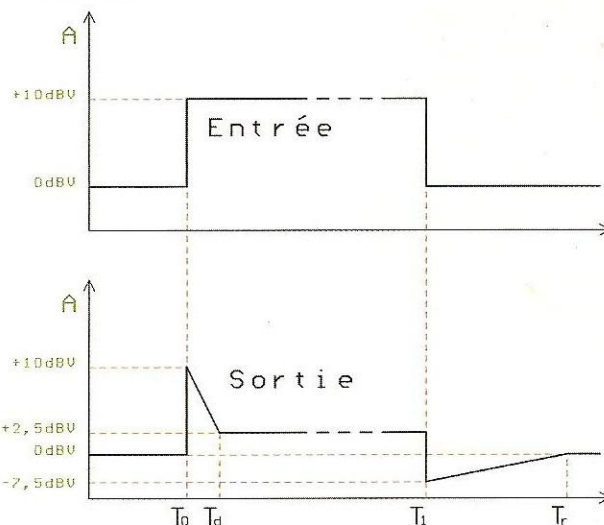


Figure 2 : Courbe typique d'attaque/recouvrement du signal

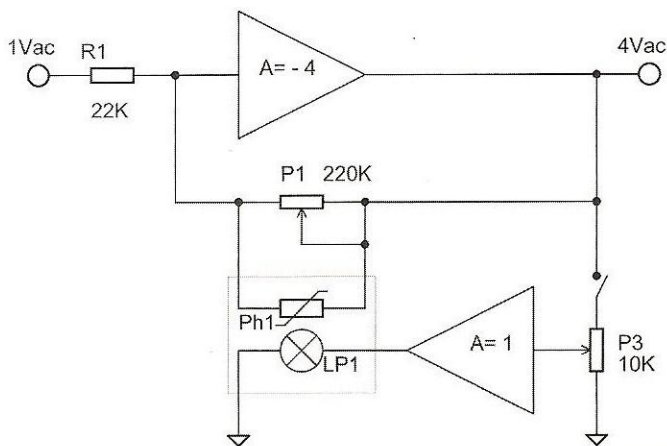


Figure 3 : Schéma bloc

AMPLIFICATEUR DE LIGNE ET COMPRESSEUR

réduite par le fort taux de contre-réaction et vaut ici seulement 28 Ω . Le rapport de réduction du transformateur est de 2 à 1. Le signal de 4 Vac appliqué au primaire fait 2 Vac au secondaire sous une impédance quasi nulle. Les résistances R31 et R33 réalisent l'impédance de sortie de 600 Ω . Le transformateur de sortie est fabriqué par Lundahl et porte la référence LL1517.

Le gain total est de 0 dB : 1Vac appliqué à l'entrée est restitué en sortie sous une impédance de 600 Ω , symétrique et isolée. La contre-réaction a l'avantage de linéariser la bande passante de 15 Hz à 90 kHz à -1dB et de réduire drastiquement la DHT (typ. : 0,03% à 1 kHz).

LA COMPRESSION

La compression du gain est réalisée par la photorésistance (Ph1), placée en parallèle avec P1. Sa résistance varie de quelques centaines d'ohms à pleine illumination pour une compression maximale, à plusieurs mégohms dans le noir. La cellule choisie est une VT400 de Vactec, disponible chez Radiospares sous la référence 234-1050.

Cette photorésistance a été choisie pour ses caractéristiques de rapidité : temps de descente = 18 ms, temps de montée (relâche) = 90 ms.

Ce sont principalement ces caractéristiques, associées dans une moindre mesure à celles de l'ampoule, qui réalisent le graphe repris en figure 2 et les spécifications finales. Le gain total de l'ampli de ligne peut ainsi varier entre 0 dB et « -40 dB » selon le choix de la consigne.

AMPLIFICATEUR D'ÉCOUTE AU CASQUE

Notre amplificateur de ligne est également pourvu d'un étage d'amplification pour écoute au casque, outil indispensable pour la prise de son.

Le signal est prélevé sur la cathode de V3 et amplifié par une triode ECC99 (1/2 V4) montée en « Single End ».

Le transformateur de sortie est fabriqué

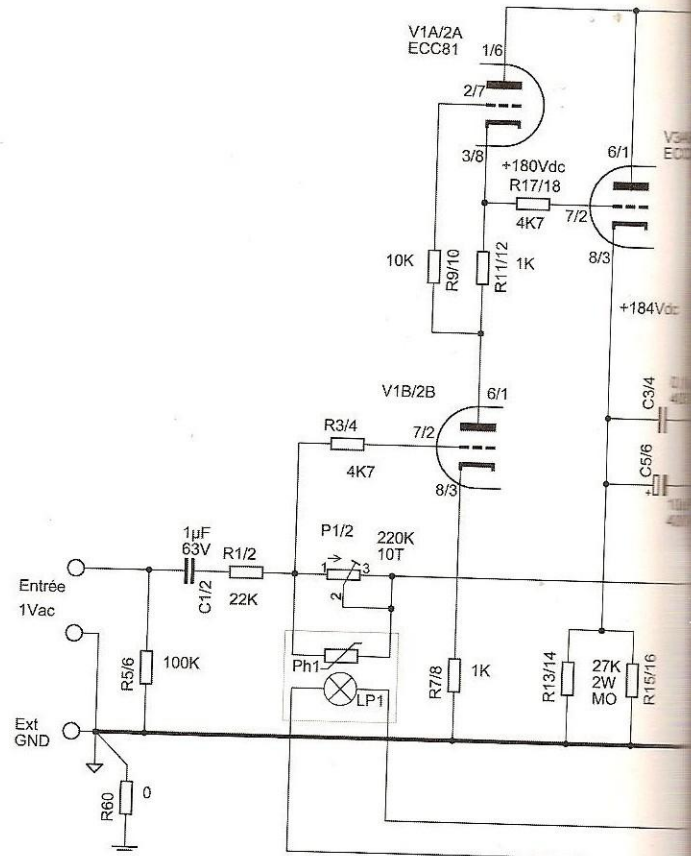


Figure 4 : Circuit amplificateur

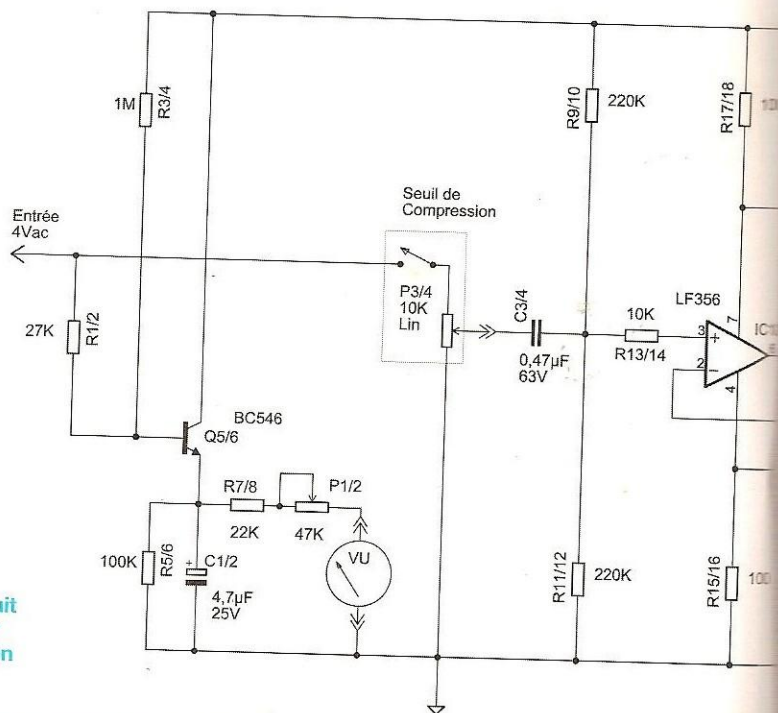
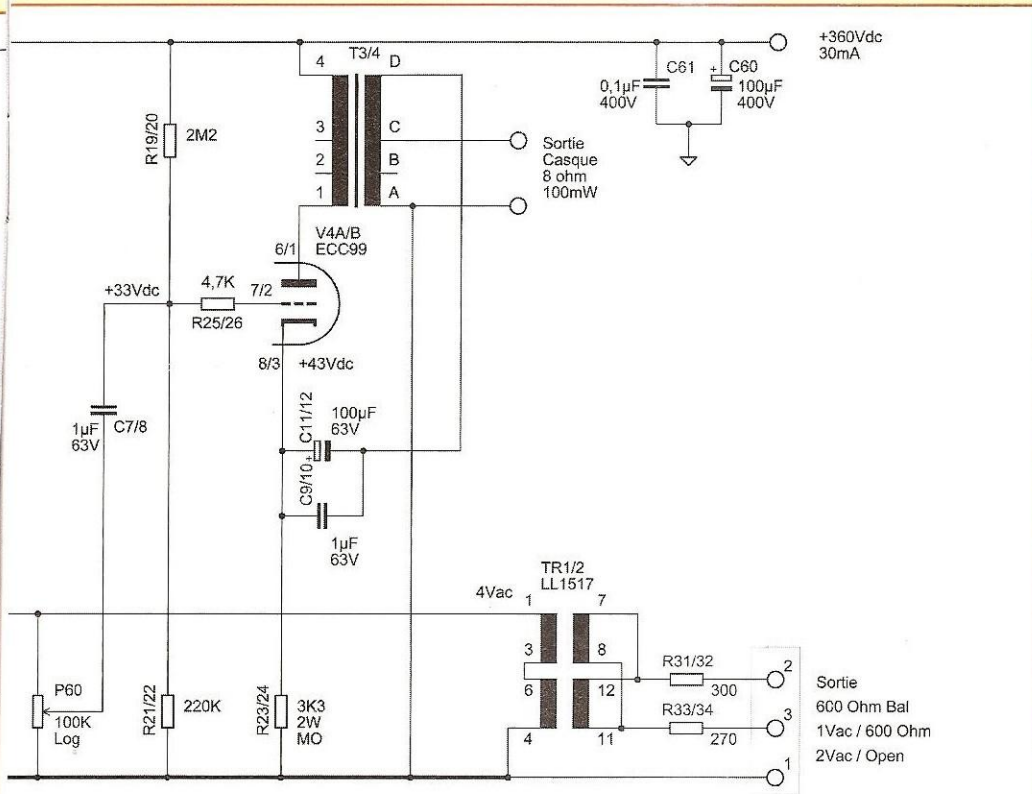
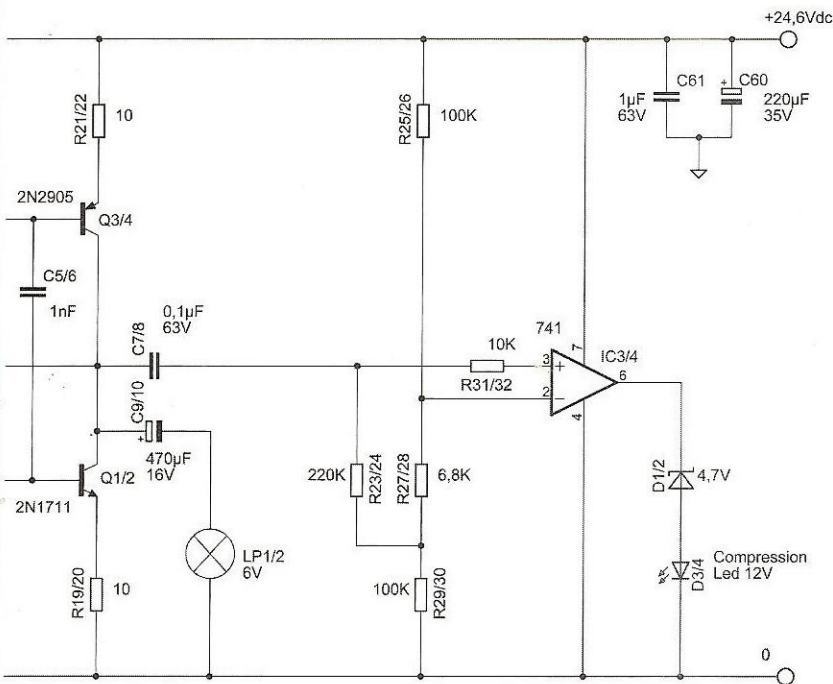


Figure 5 : Circuit amplificateur de compression

ENSEMBLE DE PRISE DE SON



→ Circuit de Compression
→
→



par OEP au Royaume-Uni et porte la référence N35A002F. L'impédance de plaque est de 24 kΩ. Un signal de contre-réaction est prélevé sur la broche D et réinjecté dans le circuit de cathode. La puissance maximale rendue est de 100 mW pour une DHT inférieure à 1 %. Ce transformateur n'est pas distribué en France. En cas d'intérêt, contactez-moi, je puis vous approvisionner. Les filaments des tubes V1 et V2, de même que ceux de V3 et V4, sont mis en série et alimentés en + 24 Vdc. Cette tension est indispensable au fonctionnement du circuit de compression.

L'AMPLIFICATEUR DE COMPRESSION

Il s'agit ici d'un amplificateur de gain unitaire à semiconducteurs (figure 5). Le signal prélevé sur la cathode de V3 est appliqué sur le potentiomètre P3 auquel est couplé un interrupteur. Libre à vous de placer un switch pour cette fonction sur la face avant.

Il est ensuite amplifié en courant par un montage push-pull (IC1-Q1-Q3). Cet amplificateur n'appelle pas de grandes explications. Il est alimenté en 24 Vdc, délivre une puissance de 1 Weff et pilote une ampoule de 6 V/60 mA.

Cette ampoule est disponible chez Radiospares sous la référence 586-374. Elle est physiquement couplée à la photorésistance dans un tube complètement opaque, nous y viendrons en détail dans la mise en oeuvre. Le signal est également appliqué à l'entrée positive de IC3. L'entrée positive est inférieure de 0,8 V à la broche négative, et fixe la sortie du 741 à 0 V par défaut.

Tout signal appliqué sur l'ampoule qui dépasse 0,8 V crête provoque le basculement de la sortie du 741 et active la LED (D3). Ceci correspond à une compression de 1 dB.

Le choix du type de photorésistance et d'ampoule associée est le résultat de campagnes de mesures fastidieuses. Mais le résultat se traduit par la répétabilité et la stabilité du montage.

ENSEMBLE DE PRISE DE SON

Figure 6 : Circuit d'alimentation

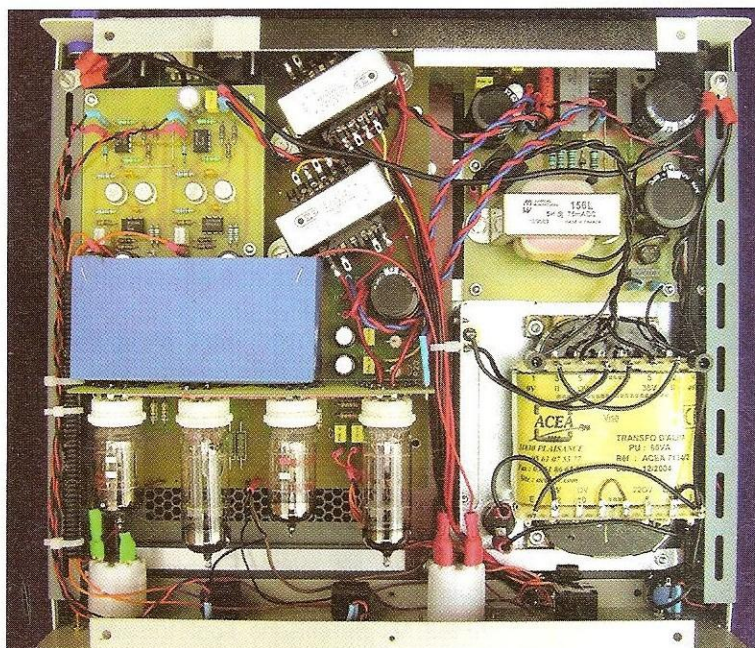
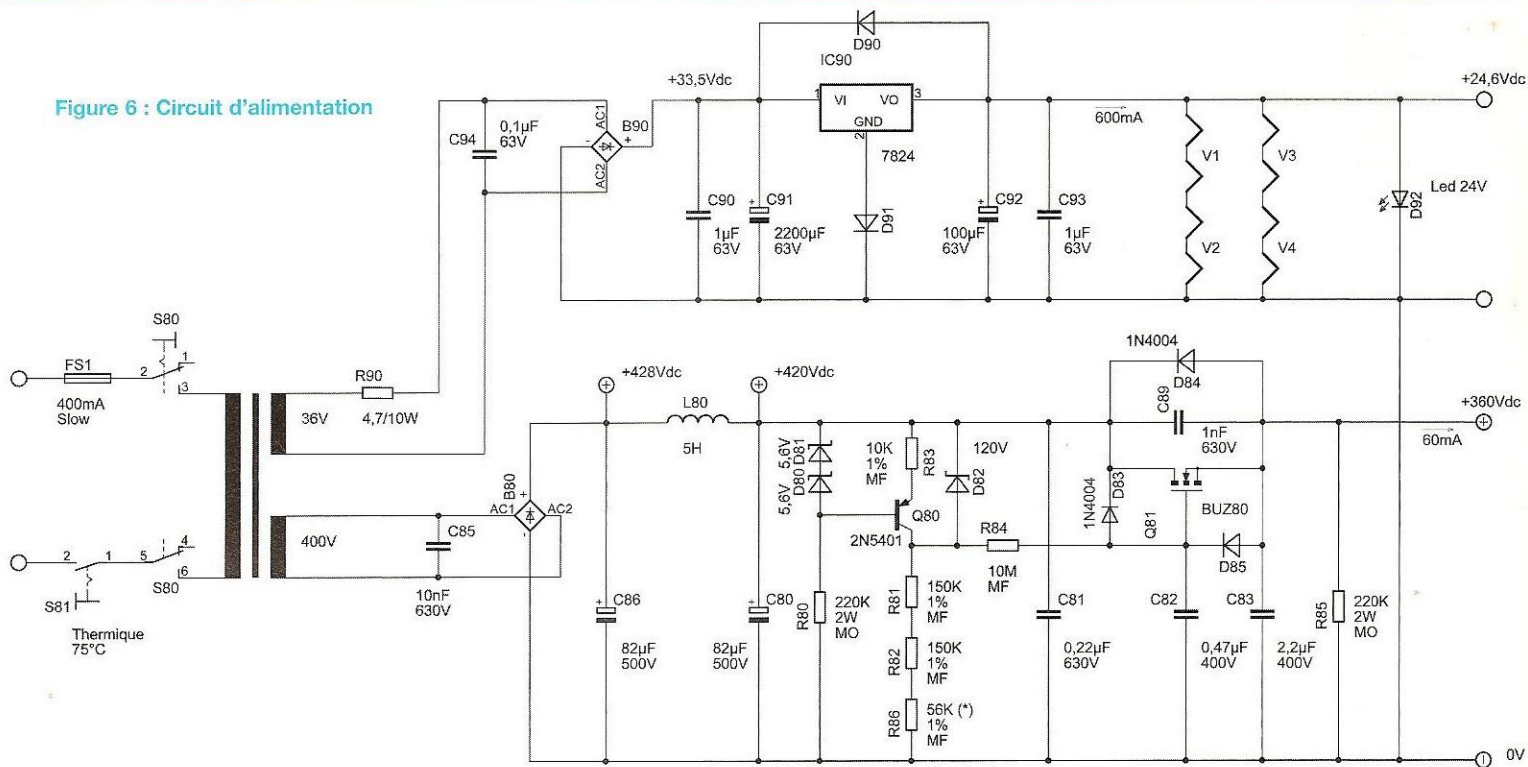


Photo B : Vue d'ensemble

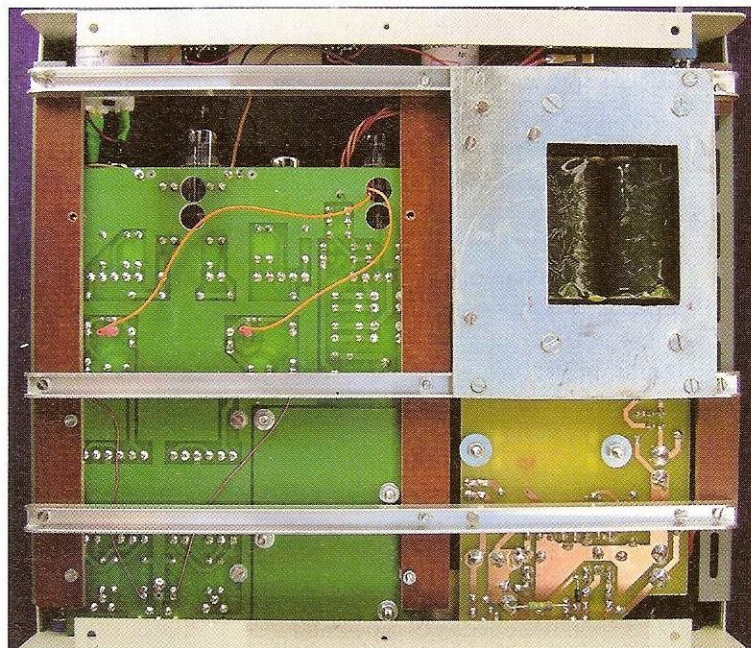


Photo C : Châssis

AMPLIFICATEUR DE LIGNE ET COMPRESSEUR

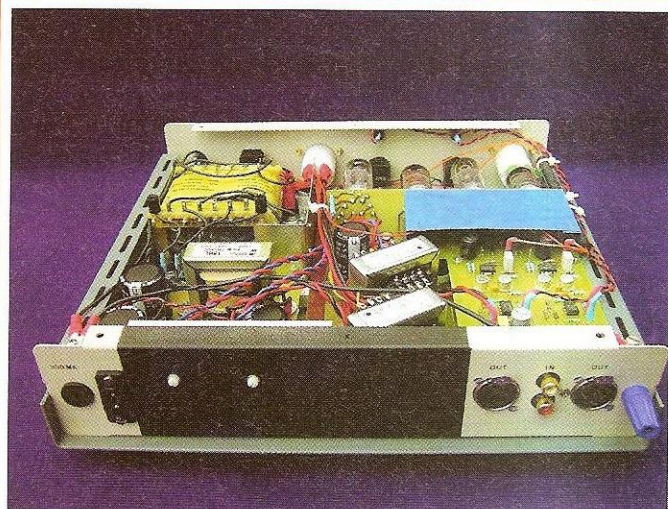


Photo D : Vue arrière



Photo E : Refroidisseurs

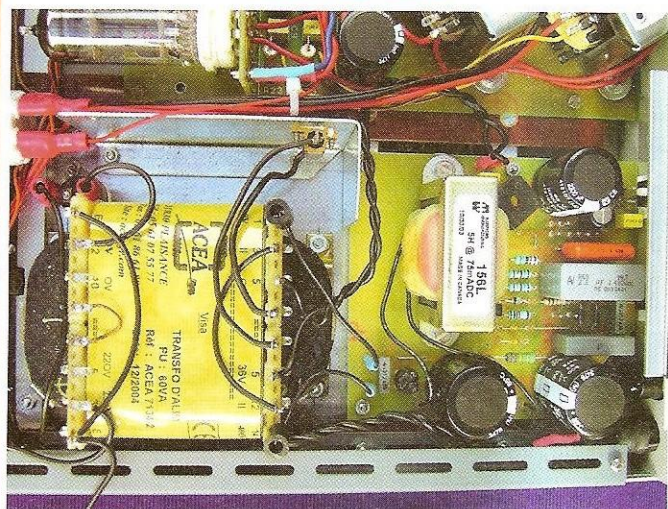


Photo F : Alimentation

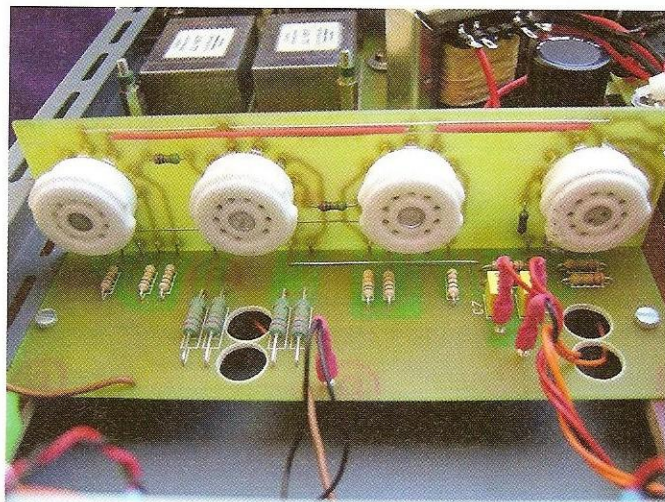


Photo G : Carte des tubes

Un châssis intermédiaire fixé aux oreilles du boîtier supporte la totalité des éléments.

Après nous être assurés que tous les ensembles trouveront leur place, nous pouvons passer au montage des divers composants.

LES CIRCUITS IMPRIMES

Cette réalisation comprend quatre circuits imprimés : cartes d'alimentation, de base, des tubes et compresseur. Sur la carte de base, s'enfiche la carte des tubes et se fixe la carte compresseur.

LA CARTE D'ALIMENTATION

Le circuit imprimé de 99 mm x 112 mm (**figure 10**) regroupe tous les composants de la régulation des 24,6 V et 360 Vdc (**figure 11**).

Le montage de la carte d'alimentation a été décrit dans notre précédent numéro. Le transformateur d'alimentation étant plus volumineux, la carte a été réduite de 122 mm à 112 mm.

Points particuliers

La carte alimentation est solidaire du panneau arrière par les deux ballasts IC90 et Q81 (**photo E**).

La résistance R80 (220 k Ω /2 W) est montée à ± 10 mm de la surface.

La résistance R85 (220 k Ω /2 W) et la diode D85 sont montées sous la carte (**photo C**).

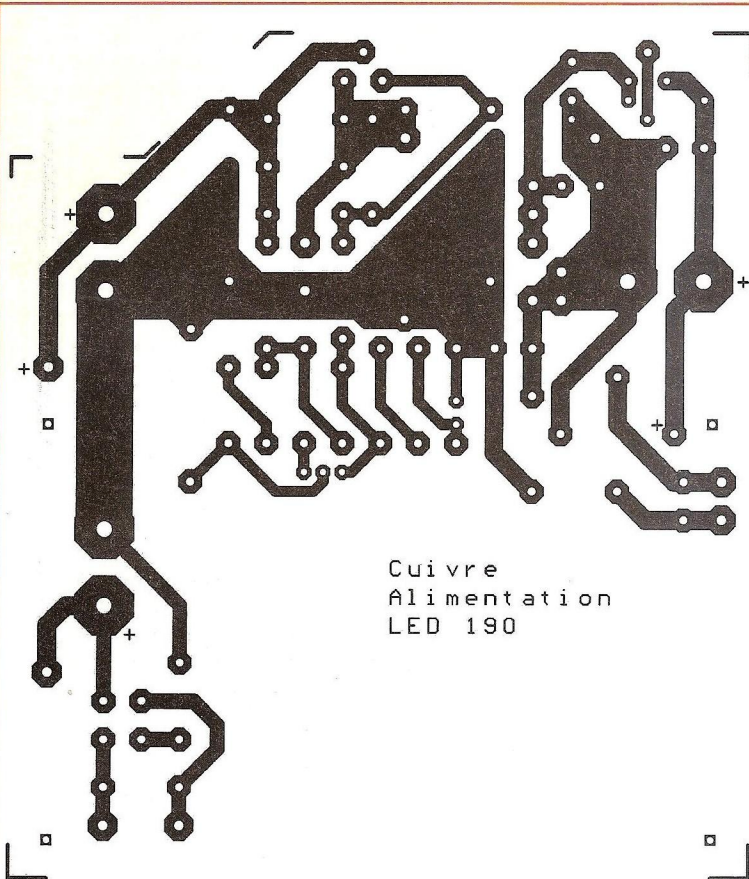
La self de filtrage est fixée par deux vis M4 sur la carte.

Toutes les connexions se font par cosses et picots de 1,3 mm disponibles chez Conrad sous les références 526274 et 526258, la carte est ainsi libre de fils.

Tous les fils de liaisons sont torsadés « serré » afin de réduire au minimum leur rayonnement.

Le transformateur est monté sur quatre

ENSEMBLE DE PRISE DE SON



Cuivre
Alimentation
LED 190

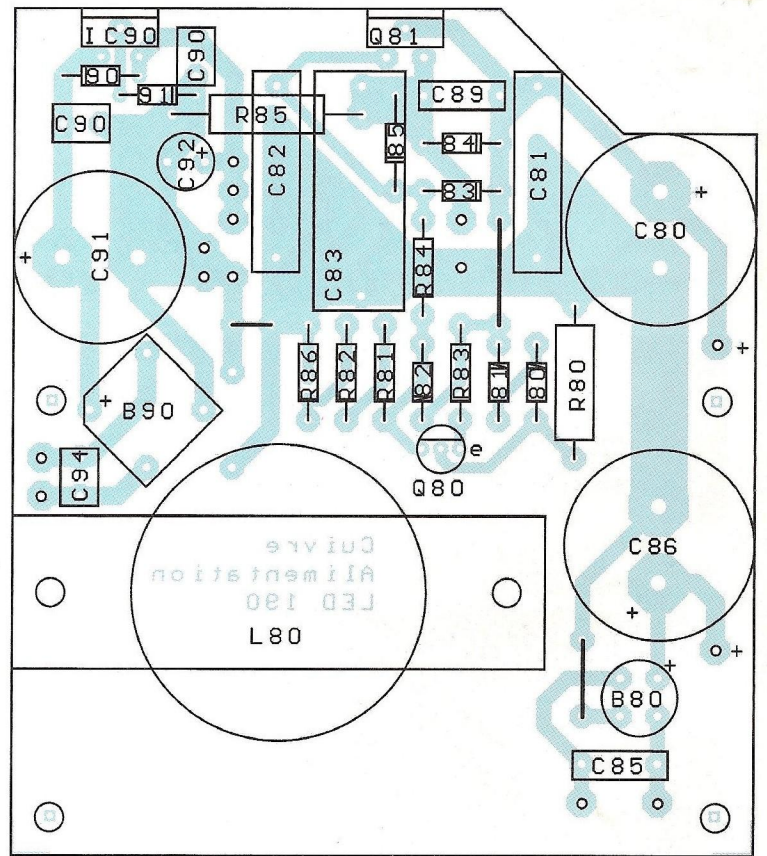


Figure 10 :
Carte alimentation.
Circuit imprimé

Circuit Alimentation	Valeur	Volt/Puiss.	Tol/Type	Pas (mm)
2 C80, C86	82µF	500V	Radial	10
1 C81	0,22µF	630V	Radial	22,5
1 C82	0,47µF	400V	Radial	22,5
1 C83	2,2µF	400V	Radial	27,5
1 C85	10nF	630V	Radial	10
1 C89	1nF	630V	Radial	10
2 C90, C93	1µF	63V	Radial	5
1 C91	2200µF	63V	Radial	10
1 C92	100µF	63V	Radial	5
1 C94	0,1µF	63V	Radial	5
1 B80	600V	1A	Pont	
1 B90	40V	6A	Pont	
2 D80, D81	5,6V	400mW	Zener	
1 D82	120V	1,3W	Zener	
4 D83, D84, D85, D90	1N4007			
1 D91	1N4148			
1 D92	LED Verte	24V		
1 FS1	400mA		Retardé (T)	20
1 IC90	7824	24V / 1A		
1 L80	5H	75mA		
1 Q80	2N5401			
1 Q81	BUZ80			
2 R80, R85	220K	2W	5% MO	Metal Oxyde
2 R81, R82	150K	0,66W	1% MF	Metal Film
1 R83	10K	0,5W	1% MF	
1 R84	10M	0,5W	1% MF	
1 R86 (Selection - voir texte)	56K	0,66W	1% MF	
1 R90	4,7	10W	5%	Aluminium
1 TR1 (voir Texte)				

Figure 11 :
Carte alimentation.
Emplacement
des composants

AMPLIFICATEUR DE LIGNE ET COMPRESSEUR

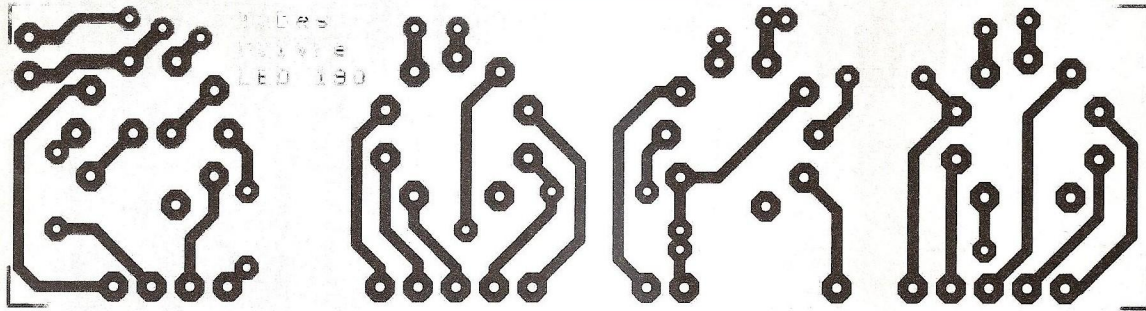


Figure 12 :
Carte des tubes.
Circuit imprimé

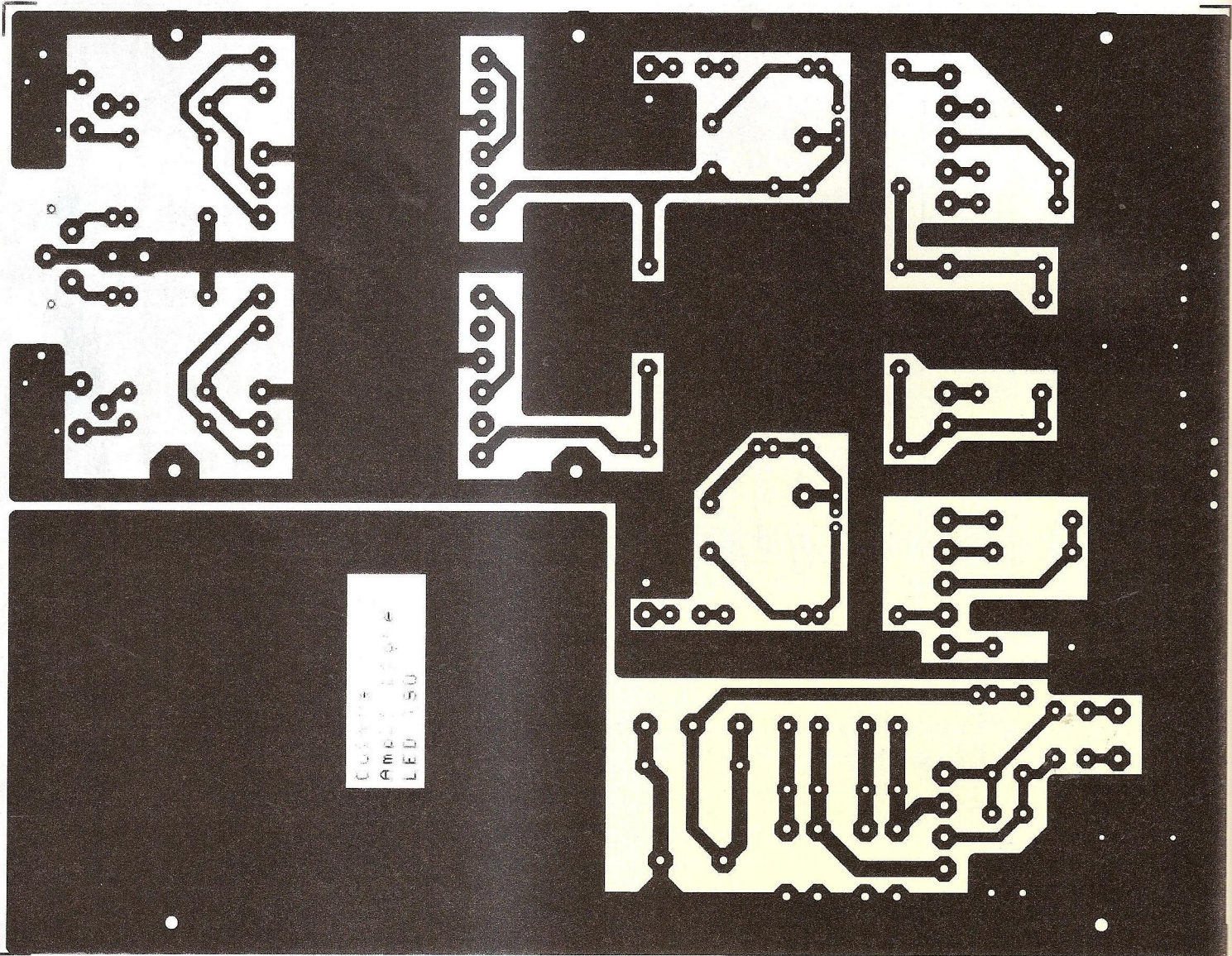


Figure 14 :
Carte de base.
Circuit imprimé

amérises M4 de 6 mm sur une plaque
métallique de 100 x 135 mm (photo B)
pour faciliter l'évacuation de la cha-

leur, une découpe de 55 x 65 mm est
pratiquée (figure 7, photo C).
Le disjoncteur thermique est placé sur la

tôle à côté du transformateur et la résis-
tance de 10 W sur l'écran en fer doux
(photo F).

ENSEMBLE DE PRISE DE SON

Figure 13 :
Carte des tubes.
Emplacement des composants

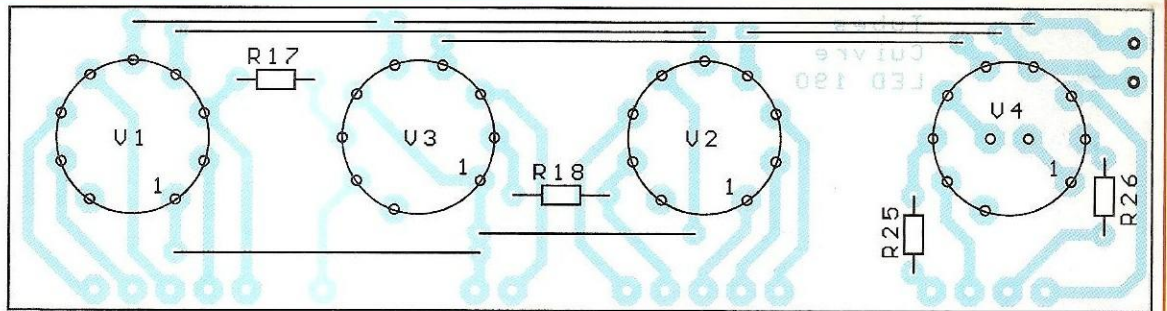
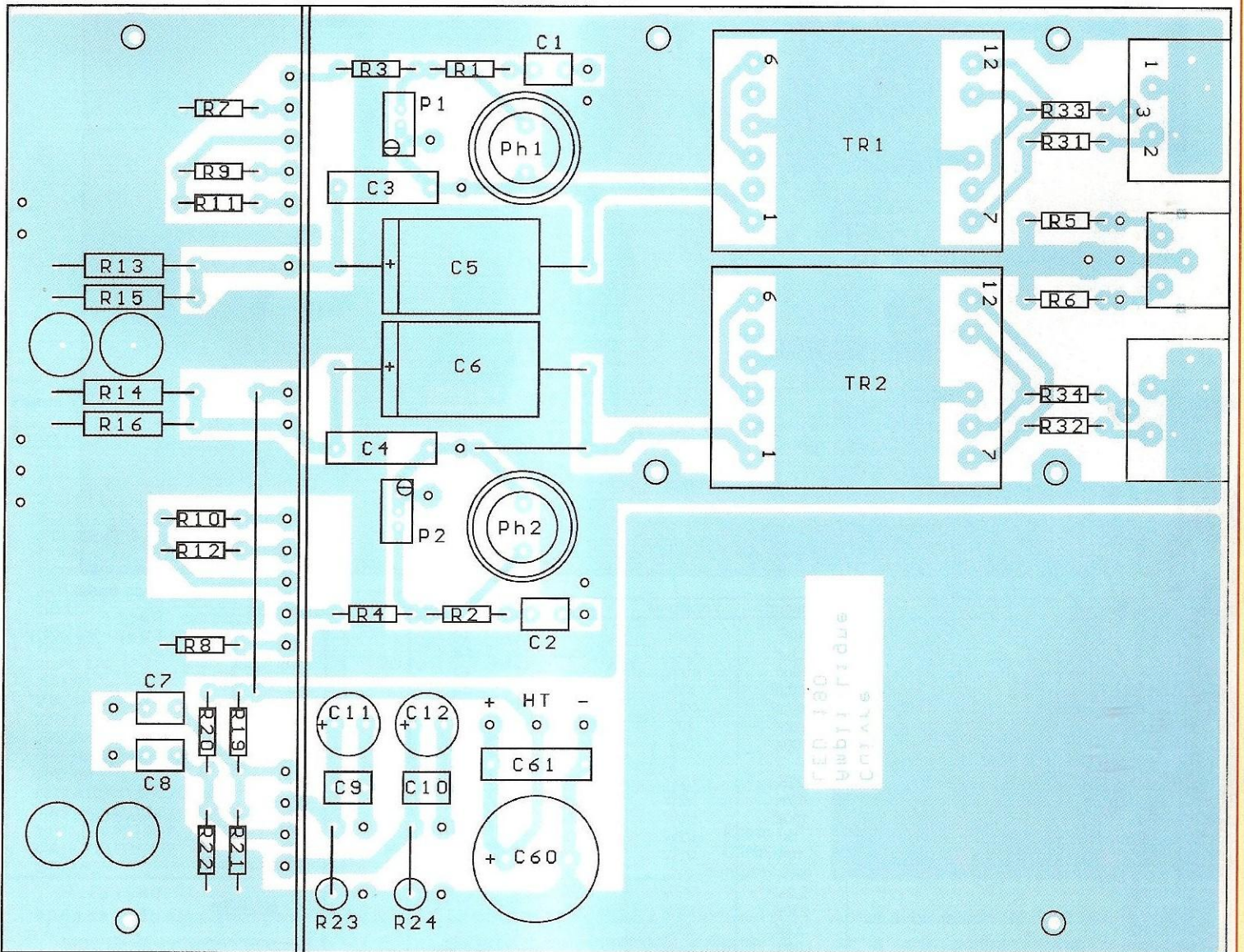


Figure 15 :
Carte de base.
Emplacement des composants



LA CARTE DES TUBES

Cette carte de 152,5 x 40 mm reçoit les quatre tubes (figure 12). Les pontages

sont réalisés en premier lieu. Ceux reliant la broche 4 de V4 à la broche 4 de V2 et la broche 5 de V2 à la broche 4 de V1

doivent être isolés (photo G). Le montage des supports NOVAL se fait en dernier (figure 13).

AMPLIFICATEUR DE LIGNE ET COMPRESSEUR

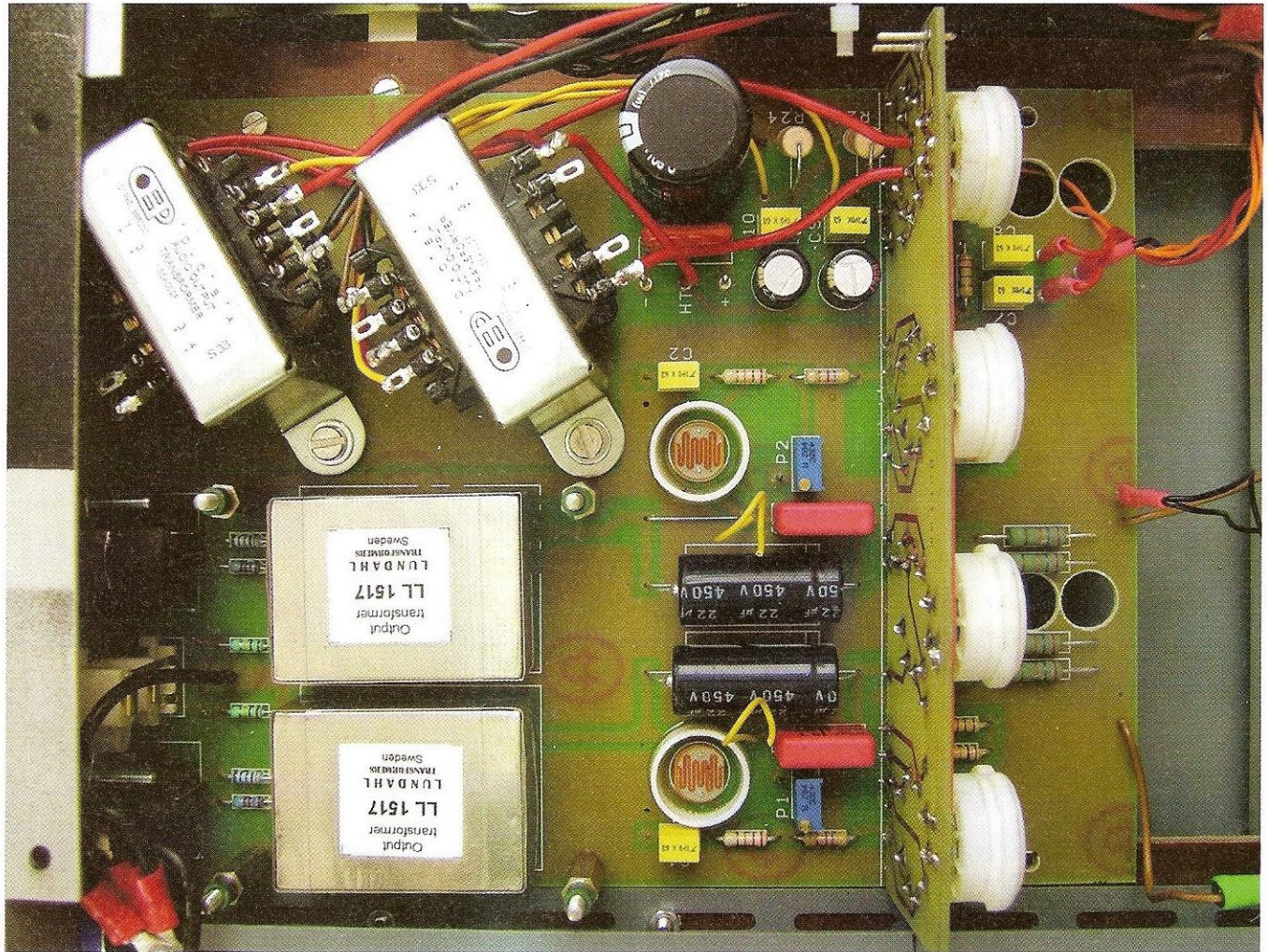


Photo H : Carte de base

Circuit Amplificateur	Valeur	Volt/Puiss.	Tol/Type	Pas (mm)
6 C1,C2,C7,C8,C9,C10	1 μ F	63V	Radial	5
3 C3,C4,C61	0,1 μ F	400V	Radial	15
2 C5,C6	10 μ F	400V	Axial	40
2 C11,C12	100 μ F	63V	Radial	5
1 C60	100 μ F	400V	Radial	10
2 P1,P2	220K	10T	Vertical	
1 P60	100K	Log	Stéréo	
2 Ph1,Ph2 (Voir Texte)				
2 R1,R2	22K	1/2W	5%	
6 R3,R4,R17,R18,R25,R26	4,7K	1/2W	5%	
2 R5,R6	100K	1/2W	5%	
4 R7,R8,R11,R12	1K	1/2W	5%	
2 R9,R10	10K	1/2W	5%	
4 R13,R14,R15,R16	27K	2W	5% MO	Metal Oxyde
2 R19,R20	2,2M	1/2W	5%	
2 R21,R22	220K	1/2W	5%	
2 R23,R24	3,3K	2W	5% MO	
2 R31,R32	300	1/4W	1% MF	Metal Film
2 R33,R34	270	1/4W	1% MF	
2 TR1,TR2 (Voir Texte)	LL1517		Lundahl	
2 TR3,TR4 (Voir Texte)	N35A002F		OEP	
2 V1,V2	ECC81			
2 V3,V4	ECC99			

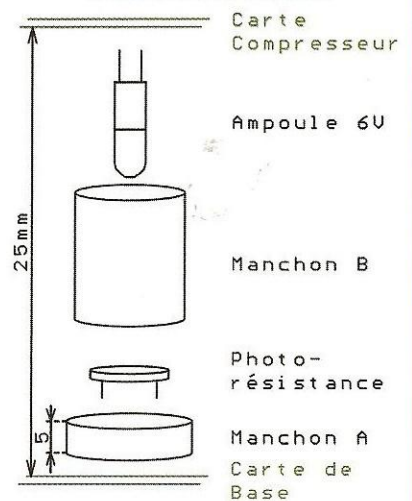


Figure 16 : Montage de la photocellule

ENSEMBLE DE PRISE DE SON

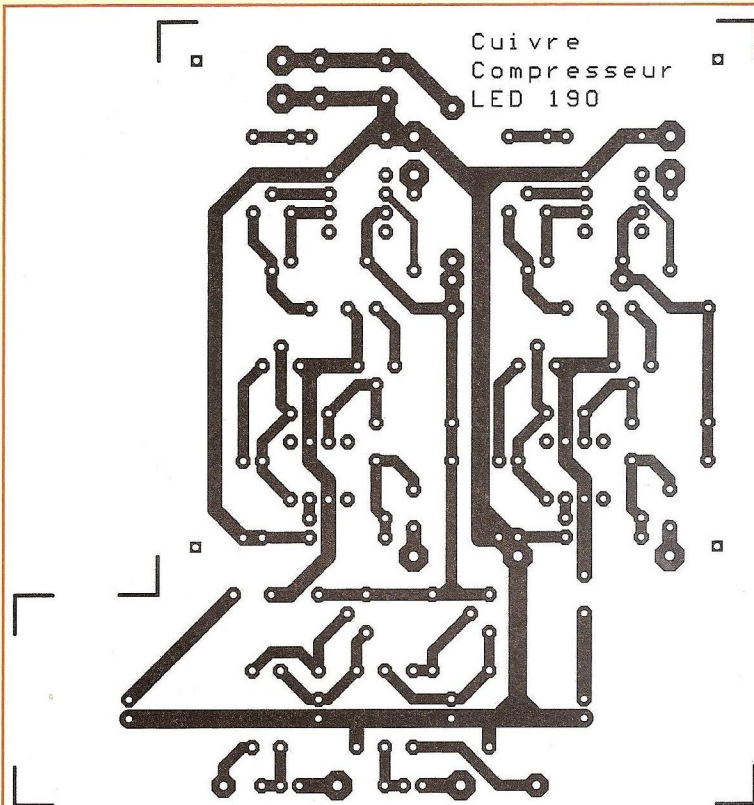


Figure 17 : Carte de compression. Circuit imprimé

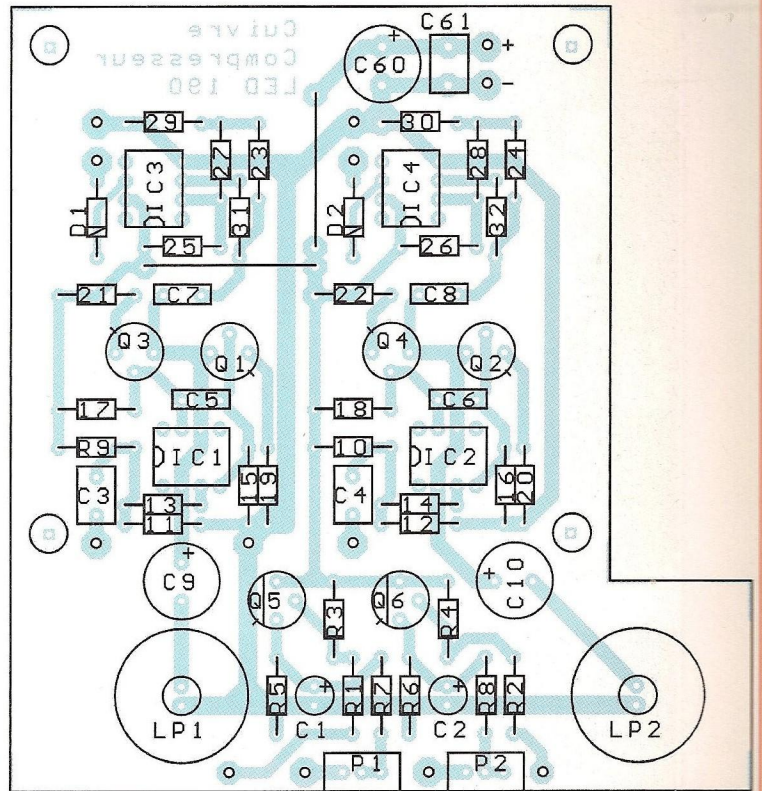


Figure 18 : Carte de compression. Emplacement des composants

Circuit Compresseur	Valeur	Volt/Puiss.	Tol/Type	Pas (mm)
2 C1,C2	4,7 μ F	25V	Radial	2,54
2 C3,C4	0,47 μ F	63V	Radial	5
2 C5,C6	1nF	100V	Radial	5
2 C7,C8	0,1 μ F	100V	Radial	5
2 C9,C10	470 μ F	16V	Radial	5
1 C60	220 μ F	35V	Radial	5
1 C61	1 μ F	63V	Radial	5
2 D1,D2	Zener 4,7V	400mW		
2 D3,D4	LED Rouge	12V		
2 IC1,IC2	LF356			
2 IC3,IC4	741			
2 LP1, LP2	6V	60mA	Radial	2,54
2 P1,P2	47K	10T	Vertical	
2 P3,P4	10K + switch		Lin	
2 R1,R2	27K	1/4W	1% MF	Metal Film
2 R3,R4	1M	1/4W	1% MF	
6 R5,R6,R25,R26,R29,R30	100K	1/4W	1% MF	
2 R7,R8	22K	1/4W	1% MF	
6 R9,R10,R11,R12,R23,R24	220K	1/4W	1% MF	
4 R13,R14,R31,R32	10K	1/4W	1% MF	
4 R15,R16,R17,R18	100	1/4W	1% MF	
4 R19,R20,R21,R22	10	1/4W	1% MF	
2 R27,R28	6,8K	1/4W	1% MF	

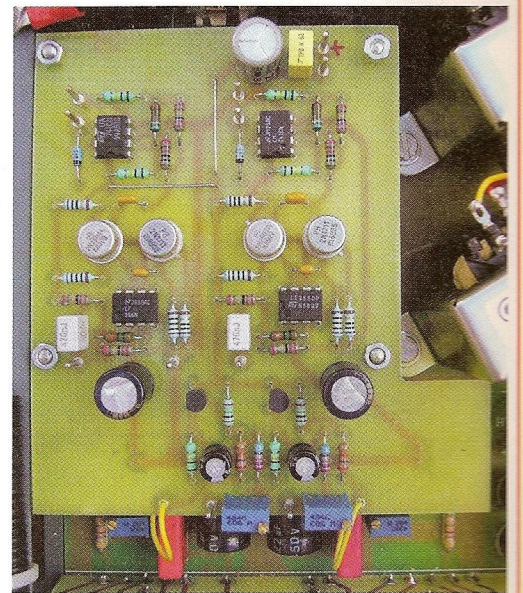


Photo 1 : Carte de compression

Cette carte sera enfilée en fin de montage de la carte de base.

LA CARTE DE BASE

Les photos H et G présentent la carte de base assemblée.

La carte de base (152,5 x 198 mm) est solidaire du châssis intermédiaire (figure 14).

Le marquage des six trous de fixation dans les deux languettes en Tufnol se fait avant le montage des divers composants (figure 7, photo C).

Après avoir soudé les trois connecteurs sur la carte, centrer l'ensemble sur les languettes et marquer avec précision, sur le panneau arrière, les divers trous de passages. Après perçage de ceux-ci, fixer l'ensemble au panneau arrière, mar-

AMPLIFICATEUR DE LIGNE ET COMPRESSEUR

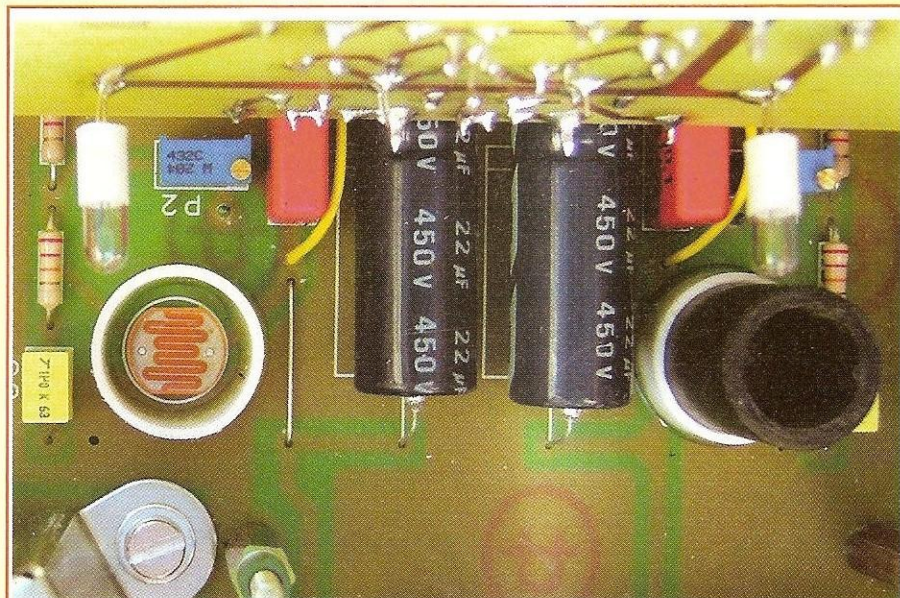


Photo J : Collage des deux manchons guides

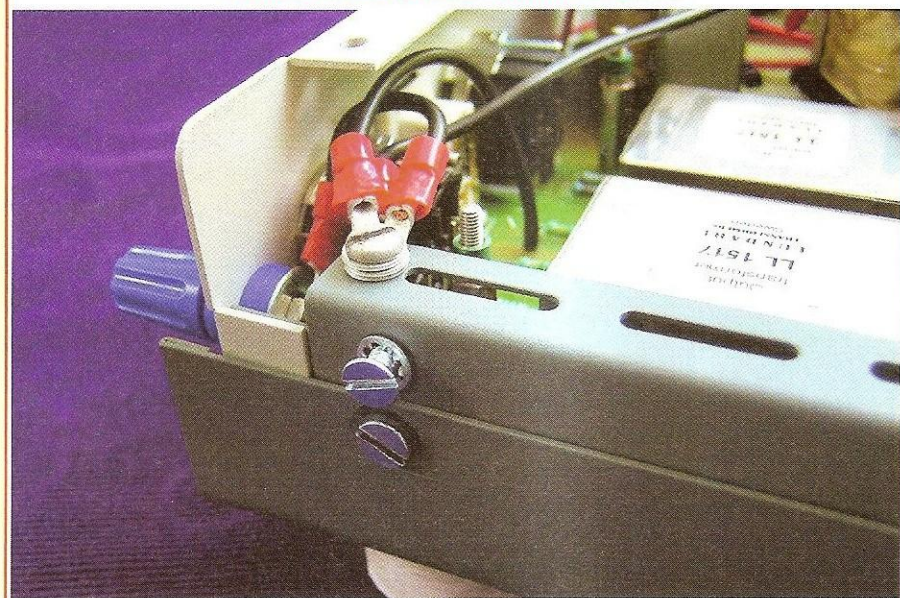


Photo K : Raccordement des masses

Figure 19 : Écran opaque pour éliminer toute entrée de lumière



quer et percer les six trous (M3) dans les languettes en Tufinol. Après s'être assuré du positionnement correct, procéder au montage des composants (figure 15).

La carte compresseur est couplée à la carte de base par quatre entretoises M3 M-F de 25 mm (figure 7, photo H).

Avant de souder les deux photorésistances, il y a lieu de coller les deux manchons guides (photos H et J).

Pour réalisation, ces deux manchons sont fabriqués à partir de têtes de couplage de tubes électriques en PVC de 5/8 (16 mm) utilisés dans la construction et coupés proprement à 5 mm. Dans ces manchons, vient s'emboîter un autre manchon fabriqué à partir de tube électrique de 5/8, dont la longueur est ajustée en fonction de la hauteur de carte de compression à ± 22 mm.

Il est aussi possible d'utiliser un bout de tuyau en polyéthylène noir (Socorex) de 16 mm (figure 16, photo J).

Il existe plusieurs types de connecteurs XLR pour circuit imprimé et ils ne sont pas compatibles. Le dessin de la carte est prévu pour les XLR de Selectronic type NC3F-FB2 (réf. 50.4320-10).

La carte des tubes est enfichée et soudée en dernier lieu.

Il n'y a pas de liaison par le circuit imprimé du signal d'entrée issu du connecteur RCA.

Celle-ci se fait par deux fils fins (type Kynar) qui courent sous la carte et joignent les condensateurs C1/2 (photo C).

LA CARTE DE COMPRESSION

Le circuit imprimé de la carte de compression fait l'objet de la figure 17.

L'assemblage de la carte de compression ne pose pas de problème particulier (figure 18).

Les ampoules sont soudées sous la carte, côté soudure, en prenant soin de les positionner contre les photorésistances, mais sans pression due au serrage des quatre écrous de fixation.

Cette carte reçoit le signal de pilotage des vumètres de la carte de base via deux fils (photos H et I).

ENSEMBLE DE PRISE DE SON

Après la mise en service et le réglage de la carte, celle-ci sera couverte par un écran opaque afin d'éliminer toute entrée de lumière via les trous de ventilation du capot supérieur (figure 19, photos A, B et D). En effet, sous l'action d'éclairages violents et malgré le tubage, les photorésistances sont influencées et réduisent légèrement le gain total.

LES MASSES

Tous les circuits sont isolés électriquement du châssis et reliés en un seul point près de l'entrée (photos B et K).

Un socle pour fiche banane fournit une prise de masse extérieure destinée à être reliée au préamplificateur micro.

La peinture des deux capots aux trous de fixation arrière gauche est enlevée à l'aide d'un forêt. Une vis à tête conique et une rondelle « éventail » assurent le contact électrique.

Le coté droit du châssis et l'écran en fer doux sont aussi reliés électriquement au point de masse. En effet, la peinture étant excellente, il n'y a pas de contact via les vis du châssis intermédiaire.

Le pied de la self de filtrage et les deux écrans du transformateur sont reliés au même point de masse.

MISE SOUS TENSION

Une première mise sous tension est effectuée sans les tubes et sans la carte de compression, de préférence avec un auto-transformateur réglable (Variac). Vérifier la présence des 24,6 Vdc des filaments et 360 Vdc de HT.

Débrancher et laisser les condensateurs se décharger, placer les tubes V1, V2 et V3. Monitorer la tension des cathodes de V3 (ECC99) sur R13/14 et remettre sous tension. Cette tension doit se stabiliser vers 180 Vdc.

Débrancher, placer V4 (ECC99), monitorer la tension des cathodes sur R23/24 et remettre sous tension. La tension doit se stabiliser vers 43 Vdc.

Dans cette configuration, avec les photorésistances visibles, le gain, ou plutôt

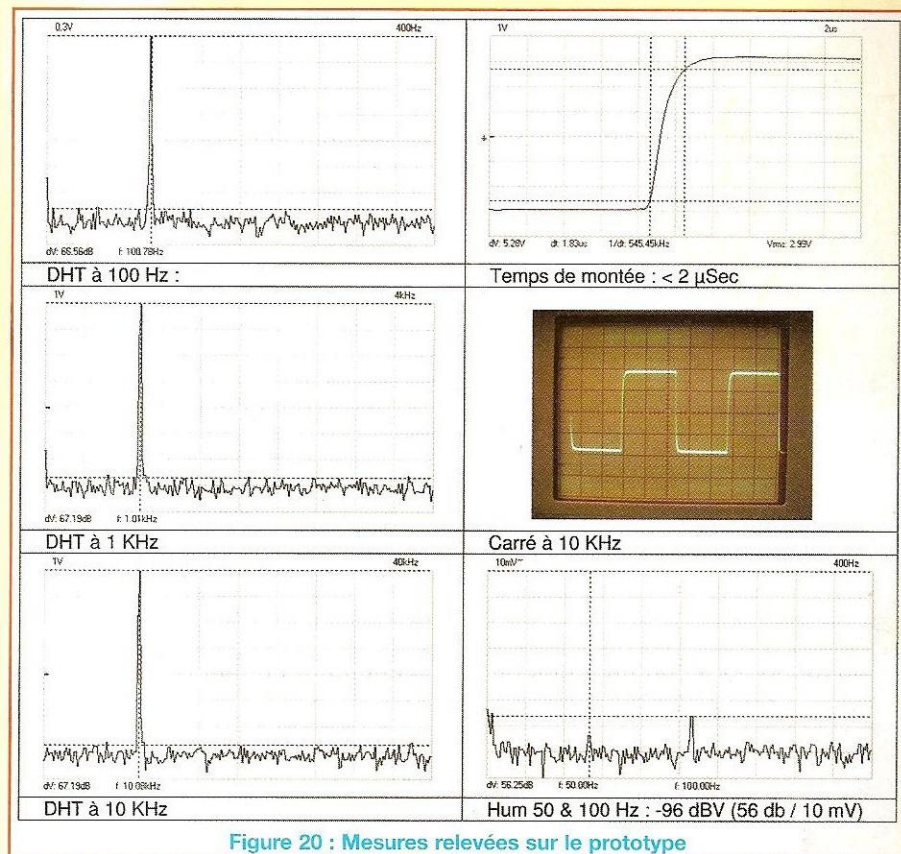


Figure 20 : Mesures relevées sur le prototype

l'atténuation, est de l'ordre de 30 dB, dépendant de la lumière ambiante.

Injecter dans chaque canal un signal à 1000 Hz de 1 Vac et vérifier la présence du signal fortement atténué en sortie.

En éliminant toute source lumineuse, le gain doit remonter vers 0 dB. La carte de base est alors fonctionnelle.

Placer et raccorder la carte de compression comme décrit plus haut. Mettre sous tension et vérifier la polarisation des deux amplificateurs en mesurant la tension sur le collecteur (boîtier) des transistors. Celle-ci doit impérativement être de 12,3 Vdc.

RÉGLAGE DE L'AMPLIFICATEUR

Injecter une tension de 1 Vac/1 kHz en entrée et mesurer la tension en sortie sous une charge de 600 Ω (2 x 1 200 Ω en parallèle).

Positionner les deux potentiomètres du

panneau avant au minimum (switch ouvert).

Le réglage final doit être effectué dans l'obscurité : ajuster P1/2 de la carte de base pour une tension de 1 Vac en sortie. Ajuster ensuite P1/2 de la carte compresseur pour obtenir 0 dB/100% au vumètre. Il est possible d'ajuster le vumètre à 0 dB/100 % pour un signal d'entrée de 1,23 Vac afin de répondre à la norme professionnelle de + 4 dBm (2,5 mW) dans 600 Ω. Si c'est le cas, il faut faire de même au niveau du préamplificateur microphone (Led n°189, page 42) et régler le vumètre à 0 dB/100 % pour 1,23 Vac de sortie.

Vérifier que ces réglages ne changent pas après la pose de l'écran opaque et du capot supérieur, sinon il faut réajuster.

MESURES

Toutes les mesures nécessitant un signal d'entrée sont faites en injectant un signal

AMPLIFICATEUR DE LIGNE ET COMPRESSEUR

Entrée dB Volt	Sortie - Comp 90% dB Volt (600 Ohm)	Sortie - Comp 10% dB Volt (600 Ohm)
-50,0	-50,0	-50,0
-48,0	-48,0	-48,0
-46,0	-46,0	-46,0
-44,0	-44,0	-44,0
-42,0	-42,0	-42,0
-40,0	-40,0	-40,0
-38,0	-38,0	-38,0
-36,0	-36,0	-36,0
-34,0	-34,0	-34,0
-32,0	-32,0	-32,0
-30,0	-30,0	-30,0
-28,0	-28,0	-28,0
-26,0	-26,0	-26,0
-24,0	-24,0	-24,0
-22,0	-22,0	-22,0
-20,0	-20,0	-20,0
-18,0	-18,0	-18,0
-16,0	-16,0	-16,0
-14,0	-14,8	-14,0
-12,0	-13,8	-12,0
-10,0	-13,0	-10,0
-8,0	-12,3	-8,0
-6,0	-11,8	-6,0
-4,0	-11,3	-4,0
-2,0	-10,8	-2,0
0,0	-10,3	0,0
2,0	-9,8	2,0
4,0	-9,4	4,0
6,0	-8,9	5,2
8,0	-8,5	6,2
10,0	-8,1	7,0
12,0	-7,6	7,7
14,0	-7,2	8,2
16,0	-6,6	8,7
18,0	-6,2	9,2
20,0	-5,7	9,7
22,0	-5,2	10,2
24,0	-4,7	10,6
26,0	-4,2	11,1
28,0	-3,7	11,5
30,0	-3,2	11,9
32,0	-2,7	12,4
34,0	-2,1	12,8

Figure 21 : Données de compression relevées sur le prototype

de 1 Vac pour une sortie de 1 Vac dans 600 Ω (gain : +0 dB).

Le temps de montée est de 1,83 μs, ce qui correspond à une bande passante de 190 kHz du préamplificateur :

$$F(-3dB) = 0,35/T.$$

La mesure du ronflement à 50 Hz et de l'ondulation résiduelle à 100 Hz donne moins de 56 dB sur l'échelle 10 mVac, soit une mesure « Hum & noise » de

- 96 dBV en sortie.

Ce niveau de bruit nous garantit un rapport signal/bruit supérieur à 90 dB.

MESURES DE LA PARTIE COMPRESSEUR

En statique, nous injectons un signal que nous augmentons en pas de 2 dB à partir de - 50 dBV.

Nous avons mesuré la compression sous

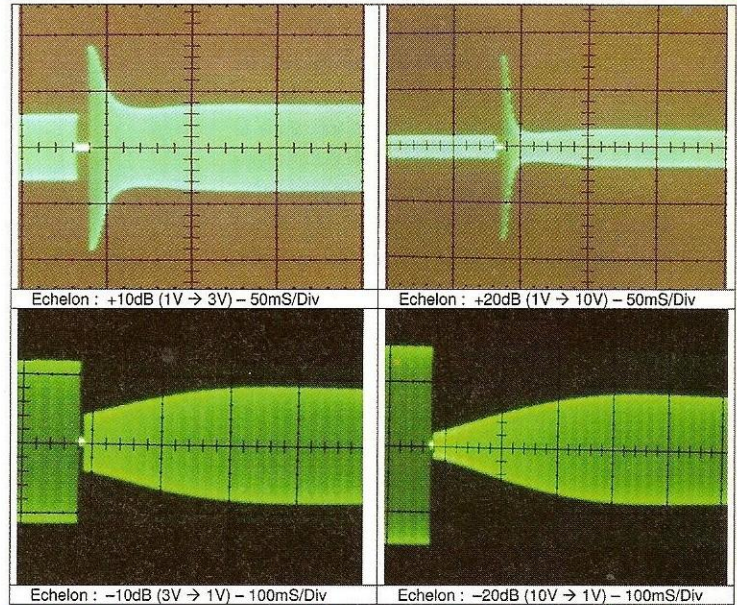


Fig. 23 : Mesure dynamique de la compression relevée sur le prototype

Caractéristiques Techniques

Réponse en fréquence +0 / -1dB	15 Hz → 90 KHz à 0 dBV
Réponse en fréquence +0 / -3dB	15 Hz → 150 KHz à 0 dBV
Temps de montée	< 2 μSec
Gain	0 dB dans 600 Ohm
Taux de compression	4/1
Seuil de compression minimum	-14 dBV (200mVac)
Taux de distorsion 1Vac 100Hz → 10KHz	< 0,1% (Typ: 0,03%)
Bruit reporté à l'entrée	< 10μV
EIN (Equivalent input noise)	-100 dBV
Ronflement en sortie 50 & 100 Hz	< 90 dBV
Rapport S/N	> 90 dB Lin (1 Vac dans 600 Ohm)
Signal de sortie maximum à 1% DHT	6 Vac (+18dBm) dans 600 Ohm (Freq > 100 Hz)
Impédance de sortie	600 Ohm - Balancé - Isolé
Signal de sortie nominal	1 Vac - 600 Ohm (0 dB / 100%)
Impédance d'entrée	20 Kohm
Diaphonie 100Hz	> 80 dB
Diaphonie 1KHz	> 80 dB
Diaphonie 10KHz	> 70 dB
DHT Casque 100mW	< 1 %
DHT Casque 30mW	< 0,5 %
Réponse en fréquence +0 / -1dB (10 mW)	30 Hz → 25 KHz
Réponse en fréquence +0 / -3dB (10 mW)	15 Hz → 35 KHz
Temps de montée	10 μSec
Impédance de sortie	8 Ohm
Facteur d'amortissement à 1 KHz	9
Connecteur d'entrée	RCA
Connecteur de sortie	XLR 3 broches
Consommation	230 V - 0,32 A - 75 VA
Dimensions	300 x 280 x 65mm
Poids	5,1 Kg

deux consignes : 90 % et 10%, ce qui correspond à un seuil de compression à -10 dBV (300 mVac) et +10 dBV (3 Vac).

En dynamique, nous injectons un signal qui subit un échelon de tension de 10 ou 20 dB et mesurons le comportement du signal en sortie.

Le temps de déclenchement, aussi appelé « Attack time » est de 20 ms.

Le temps de relâchement « Recovery

ENSEMBLE DE PRISE DE SON



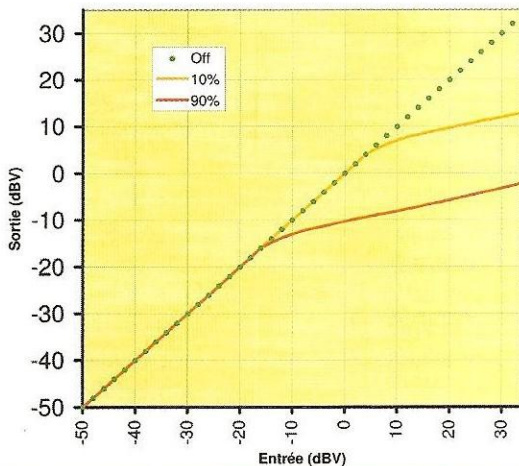
Photo L : Mesures DHT: 0,026 % à 1 Vac 1 kHz

DIVERS

- 4 Support tube noval céramique pour PCB
- 3 Fils de raccordement des LED
- 1 Interrupteur DPDT
- 3 Boutons "Volume" 6 mm
- 1 Socle Jack 6,35 mm stéréo
- 2 VU-mètre
- 1 Chassis 305x279x65 mm
- 1 Porte fusible chassis (20 mm)
- 1 Interrupteur thermique - Coupure à 75°C
- 1 Socle fiche banane
- 1 Socle RCA pour PCB
- 2 Socle XLR - 3 contacts pour PCB
- 2 Mica isolant TO220
- 1 Socle mâle 230V/1A pour chassis

Nomenclature complémentaire

Figure 22 :
Mesure statique de la compression relevée
sur le prototype



Fournisseurs des composants spécifiques - Liste des fournisseurs non-exhaustive

Transformateur d'alimentation	ACEA Réf: 7134: www.acea-fr.com
Coffret	Radiospares Réf: 224-004
Tufnol	Radiospares Réf: 374-418
XLR - Socle pour PCB	Sélectronic Réf: 50.4320-10
Mètre SIFAM	Radiospares Réf: 201-0318
Cache SIFAM	Radiospares Réf: 196-8676
Lundahl LL1517	AudioPlus (Fr): www.audioplus.fr
OEP N35A002F	Ceres (Fr): www.ceresaudio.com
Self de filtrage Hammond 156L	JacMusic (De): www.jacmusic.com
Pont B90 - 50V/6A	DiyParadisio (Be): www.diyparadisio.com
C23/C24 10µF / 450V / Hi-Q	OEP (UK): www.oep.co.uk
Cadrans 0 - 100%	Vintage HI-FI (Italie): www.tubes.it
Boutons diam: 15mm	Radiospares Réf: 227-8463
Cache écrou dito	Radiospares Réf: 226-7261
Index dito	Conrad Réf: 711659
Photo-résistance	Radiospares Réf: 225-710
Ampoule 6V	Radiospares Réf: 225-877
Socle secteur 1 A pour châssis	Radiospares Réf: 225-928
Fiche et câble pour LED	Radiospares Réf: 234-1050
Picots mâles (1,3 mm)	Radiospares Réf: 586-374
Cosses femelles (1,3 mm)	Conrad Réf: 735620
	Conrad Réf: 741213
	Conrad Réf: 526274
	Conrad Réf: 526258

time » est de 300 ms (figures 2 et 23). A noter que le court passage à zéro constaté sur les chronogrammes est causé par la commutation du switch du générateur.

COMPLÉMENT D'INFORMATION

Au sujet de la première partie de l'article, des questions de nos lecteurs concernaient la possibilité d'utiliser une alimen-

tation fantôme pour alimenter ce type de micro.

Le circuit d'entrée est symétrique, d'impédance 2 400 Ω et flottant.

Il y a donc possibilité de raccorder les deux résistances de 6,8 kΩ aux primaires du transfo Lundahl et de tirer le +48 Vdc de la HT. Le problème se situe cependant au niveau du signal généré par ce type de micro: de l'ordre de 20 à

100 mVac alors que le préamplificateur est conçu pour des microphones à ruban et dynamiques présentant une sensibilité de l'ordre de 1 mVac. Si l'intérêt est confirmé, nous étudierons la réalisation d'un préamplificateur pour ce type de microphone.

N'hésitez pas à me contacter par courriel à l'adresse jl.vandersleyen@skynet.be

Jean-Louis Vandersleyen

ENSEMBLE HOME CINEMA

Modulaire et de qualité audiophile

DU KTR 5725 STÉRÉO AU KTR 5725 À 8 VOIES

Le préamplificateur stéréo, décrit à titre pédagogique dans Led n^{os} 182 et 183, remporte toujours autant de succès, comme en témoigne le forum du site Homecinema-fr.com. Les internautes considèrent qu'il s'agit là d'un excellent produit, compte tenu en particulier de son très faible prix de revient, de sa facilité de construction et de la reproductibilité de ses performances.

Des écoutes comparatives, réalisées avec des produits commerciaux beaucoup plus onéreux ou des préamplificateurs décrits et présentés comme des références, ont été effectuées aux quatre coins de l'Hexagone.

Les comptes-rendus d'écoutes sont particulièrement flatteurs et élogieux (<http://www.homecinema-fr.com/forum/view-topic.php?t=29782476>). Nous reviendrons prochainement sur une version stéréo encore plus élaborée qui tiendra compte des quelques remarques des très nombreux réalisateurs et utilisateurs.

LE PRÉAMPLIFICATEUR

Avec la version 8 voies, l'expérience a montré que le transformateur d'alimentation ACEA était moins « bruyant » que le transformateur torique Arabel monté sur le prototype, pour lequel il faut prévoir une cloison métallique supplémentaire reliée à la masse entre le transformateur et la première série de tubes.

Certains lecteurs ont monté trois ou quatre kits stéréo pour constituer un ensemble 6 ou 8 voies. Le problème du réglage du niveau des différentes voies est solutionné par l'utilisation de deux potentiomètres 4 voies motorisés ou quatre potentiomètres 2 voies motorisés et commandés par un kit de télécom-

mande infrarouge. Un exemple étant le kit Selectronic.

Le nouveau transformateur ACEA délivre une HT de 300 V, ce qui augmente la tension de saturation de l'entrée qui passe à 3 V.

En ce qui me concerne, j'utilise maintenant le kit 8 voies en 6 voies, dont deux symétriques (voir **photo A**), ce qui a nécessité l'installation d'entrées et de sorties XLR (**photo B**).

À la demande d'utilisateurs, j'ai installé deux interrupteurs supplémentaires qui coupent le chauffage filaments des voies 5 et 6 d'une part, et 7 et 8 d'autre part. Cette opération chirurgicale est très facile à réaliser, il suffit de couper les deux pistes « filaments » au niveau des ponts, coté cuivre, et d'inclure un interrupteur double chargé de rétablir le circuit.

Si on reprend la tension à la sortie de l'alimentation, alors on peut rétablir le circuit de chauffage, soit sur les voies 5 et 6, soit sur les voies 7 et 8.

Cette dernière solution est à privilégier.

Si on se contente de rétablir le contact des connexions coupées, alors le premier interrupteur commande les voies 5, 6, 7 et 8 et le second les voies 7 et 8. Il n'est alors plus possible d'alimenter les voies 7 et 8 sans les voies 5 et 6. On peut alors utiliser 4 voies en 2 voies symétriques pour la stéréo ou ces 4 voies en asymétrique + 2 voies pour le Home

Cinéma 5.1 ou les 8 voies asymétriques pour le Home Cinéma 7.1. Les préamplificateurs fournissent une tension de sortie pouvant atteindre 60 Veff.

Les amplificateurs ont été conçus en tenant compte de cette spécificité, ils ont donc une très faible sensibilité d'entrée.

LE RACK

La version 8 voies du préamplificateur est illustrée, montée dans un rack Arabel standard en tôle galvanisée peinte d'une peinture plastique de bel effet. La face avant peut être fournie en noir ou en aluminium anodisé.

Les dimensions du circuit imprimé sont calculées pour qu'il entre parfaitement dans le coffret. Aucun espace libre n'existe ni sur les côtés, ni vers l'arrière.

En face arrière, la place est suffisante pour implanter les quatre fiches XLR supplémentaires pour le fonctionnement en symétrie intégrale, en plus des 16 fiches RCA et de la fiche secteur.

Enfin, en face avant, outre l'interrupteur général, le voyant de mise sous tension et le réglage unique de volume, on pourra installer les deux interrupteurs et les deux voyants leds associés à la coupure « filaments » des voies 5 et 6, d'une part et 6 et 7 de l'autre.

On notera que, très simple voire un peu rustique, le dispositif mécanique de couplage des quatre potentiomètres doubles donne une grande souplesse et une grande précision de réglage sans interférer avec la partie électronique du système (voir *Led* n^{os}183 et 184).

Les différentes photos annexées illustrent parfaitement ces adaptations consécutives à quinze mois d'utilisation intensive.

LES AMPLIFICATEURS

Les amplificateurs étaient initialement prévus pour être montés dans des racks au standard 19 pouces de trois unités de hauteur, comme le montre l'illustration du préampli 7.1 (**photo A**) et de l'ampli 2 x 30 W (voir *Led* n°189).

Les circuits imprimés ont néanmoins été étudiés pour pouvoir être montés dans les châssis Tub'Ox commercialisés par les annonceurs de la revue.

Dans ce cas, certains composants seront montés, si nécessaire, sur la face opposée pour des raisons d'encombrement.

L'ALIMENTATION

L'alimentation stabilisée (décrite dans *Led* n°187) délivre 250 V/500 mA pour la partie amplificatrice à tubes 6005 et 230V pour le déphaseur.

Il ne s'agit pas d'une alimentation régulée, c'est-à-dire qui réagit *a posteriori* aux variations de tension, mais bien d'une alimentation à tension stabilisée, quel que soit le courant demandé, dans la limite des 500 mA.

On peut assimiler cette alimentation à une batterie « virtuelle » de résistance interne quasi nulle.

Elle fait partie intégrale du projet et participe à l'absence d'instabilité des amplis, malgré le nombre de tubes montés en parallèle.

L'AMPLIFICATEUR 2 x 10 W

Il vous a été présenté dans *Led* n°188. Monté sur un châssis Tub'Ox en tôle inox de forte épaisseur, celui-ci est visible en **photo C**.

On notera que les deux transformateurs de sortie sont directement fixés sur le circuit imprimé, **sans les boîtiers**, alors que ces derniers sont fixés directement sur le châssis.

Le châssis Tub'Ox dispose sur le bandeau arrière d'un trou central pour fixer la fiche d'alimentation secteur avec fusible intégré (réf. ALPXP001 chez Electronique Diffusion) et de plusieurs trous latéraux pour fixer les entrées BF et les sorties HP.

Le bandeau avant est équipé de deux trous qui seront utilisés pour l'interrupteur M/A et le voyant de mise sous tension.

Le module ne présente aucune difficulté, ni de montage, ni de réglage.



Photo A : Le préamplificateur câblé et prêt à l'emploi



Photo B : Utilisation de prises XLR pour des entrées/sorties symétriques

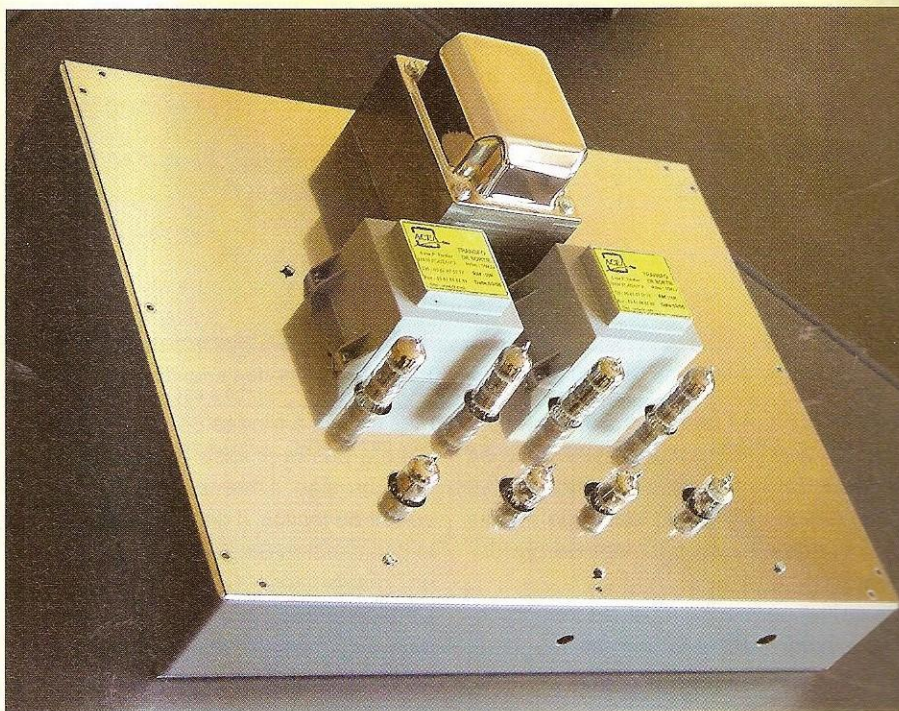


Photo C : Amplificateur 2 x 10 W utilisant un châssis Tub'Ox

ENSEMBLE HOME CINÉMA MODULAIRE



Photo D : L'amplificateur de 50 W monté sur un châssis Tub'Ox

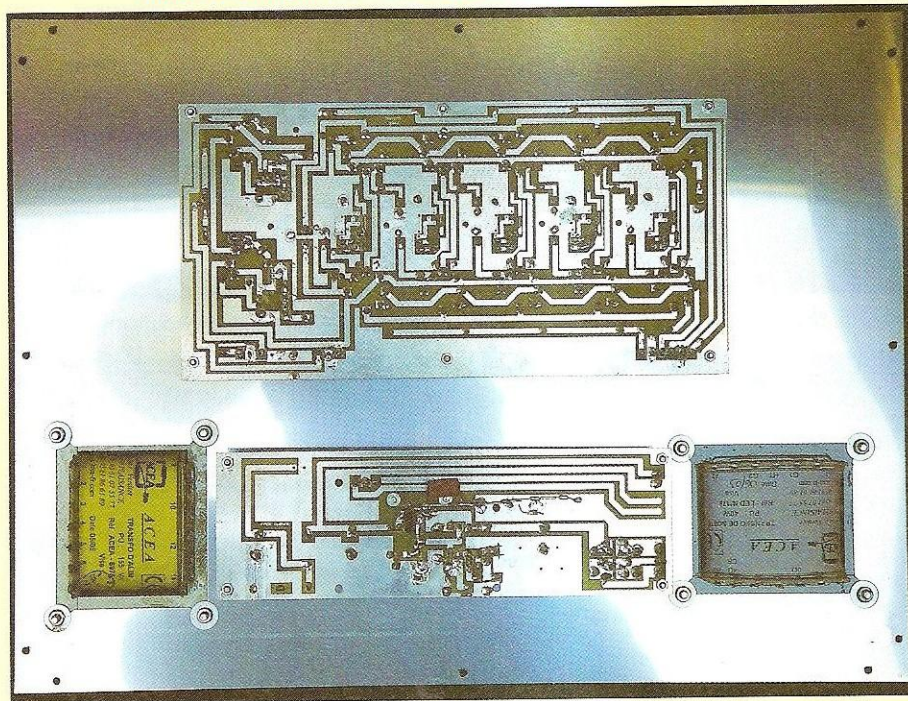


Photo E : La fixation des modules et des transformateurs de l'amplificateur 50 W

L'AMPLIFICATEUR 2 x 30 W

Il a été décrit dans *Led* n°189 dans sa version Rack, un simple boîtier Arabel (Electronique Diffusion) identique à celui du préampli 7.1 en 250 mm de profondeur.

Ce coffret permet de loger les trois transformateurs, l'alimentation et les deux cartes amplificatrices.

L'amplificateur m'a agréablement surpris en écoute stéréo, comparativement à

mes amplis à triodes 845 et 211.

S'il n'a pas la finesse de la 211 dans le médium-aigu, il monte aussi haut et avec autant de facilité. Il descend plus bas que le 845 (version Single End), tout en ayant un grave aussi tendu et dynamique. L'image stéréo est remarquable de précision.

En un mot, une alternative basse tension aux amplis « Triodes » haute tension. Surprenant !

LE RACK

L'amplificateur 2 x 30 W est illustré dans un rack Arabel.

Un châssis intérieur en aluminium est fourni, celui-ci pouvant être fixé sur les faces latérales à différentes hauteurs, tous les centimètres. Ce châssis est moins large que le boîtier extérieur pour permettre la ventilation.

Comme l'échauffement d'un ampli en classe A est important, nous avons découpé une fenêtre rectangulaire dans le châssis alu, fenêtre située juste au-dessus des « ouïes » de la face inférieure et sous les tubes 6005 de la voie située à l'avant.

Les « ouïes » de la face supérieure étant situées à l'arrière, on favorise de la sorte une bonne circulation d'air, permettant une ventilation juste suffisante pour les deux voies.

Bien entendu, il faut que les « ouïes » de ventilation hautes et basses restent dégagées.

Sur ce châssis, on vient fixer le transformateur d'alimentation complètement à droite et les deux transformateurs de sortie complètement à gauche.

Entre les transformateurs, il y a juste la place pour fixer le circuit imprimé alimentation sur huit entretoises de 15 mm.

Les deux circuits imprimés des amplificateurs sont fixés entre eux par trois tiges filetées de 19,5cm de longueur, les tubes à l'intérieur et les composants à l'extérieur.

Cet ensemble est ensuite fixé sur le châssis alu, par quatre équerres installées dans chaque coin inférieur des circuits imprimés à l'aide de vis de $\varnothing 3$, dans les trous prévus à cet effet.

Les tubes déphaseurs 5725 sont positionnés coté transformateur d'alimentation, les tubes 6005 coté transformateurs de sortie.

Cet ensemble est d'une rigidité parfaite et permet un câblage très court.

Enfin, les nouveaux connecteurs enfichables utilisés autorisent un montage et un démontage très rapides en cas d'intervention.



Photo F : L'amplificateur de 50 W a été testé et écouté avec six transformateurs de sortie différents

L'AMPLIFICATEUR 50 W

Le module de puissance a été décrit dans *Led* n°186. Nous vous le présentons ici monté sur châssis inox Tub'Ox (photo D).

Dans cette configuration, il est sans aucun doute l'amplificateur le plus facile à réaliser.

Il suffit de câbler les différents éléments entre eux : transformateur d'alimentation, carte alimentation, carte amplificatrice, transformateur de sortie, prises HP, audio, secteur... (photo E).

Les commentaires d'écoute sont les mêmes que pour la version 30 W, avec encore plus de « pêche » et de « jus » dans le grave. Idéal pour la musique actuelle !

Pour cet amplificateur, nous avons obtenu un jeu de transformateurs de sortie de différents fabricants, pour essais :

ACEA	Modèle 178
ACEA	Modèle 143/167
HEXACOM	Modèle 2K E40 %
MAGNETIC	Mod. spécial <i>Led</i> n°184
MILLERIOUX-SERDI	Modèle FH46B
SOWTER	

Tous ces transformateurs ont été calculés pour présenter une impédance primaire d'utilisation de 2 000 Ω avec fonctionnement en ultra linéaire, pour un courant primaire de 500 mA (photo F).

Les mesures physiques de ces transformateurs sont résumées dans le **tableau ci-contre**.

On note une très grande disparité des mesures entre transformateurs et une bonne symétrie des enroulements quel que soit le fabricant.

LES CHÂSSIS TUB'OX

Ces châssis sont apparus récemment sur le marché. Ils existent en noir, peinture satinée ou en inox.

Les amplificateurs 2 x 10 W et mono 50 W sont illustrés avec ces modèles en inox.

Les châssis sont livrés pré-perçés, prêts à l'emploi.

Un petit ajustage peut néanmoins être nécessaire pour les transformateurs fixés sur le circuit imprimé.

Les bandeaux sont prévus pour installer un interrupteur et un voyant sur l'avant, et les fiches secteur, entrées BF et sorties HP, sur l'arrière.

RÉGLAGES

La méthode ci-après s'applique indifféremment aux trois amplificateurs.

Commencer par régler la symétrie du déphaseur avec le potentiomètre RV2, pour avoir la même tension déphasée à la sortie de C5 et de C6.

L'usage d'un oscilloscope facilite bien entendu ce réglage.

Mesurer la tension aux bornes de R11 et R12 et la rendre égale avec RV4. On doit obtenir un débit d'environ 35 mA par tube. Cette valeur peut varier selon la qualité des tubes entre 30 et 40 mA.

Effectuer la même opération avec R13, R14 et ajuster avec RV5, puis R15 et R16 avec RV6. Ceci sur chaque voie.

Pendant ces réglages, **ne pas oublier de charger les transformateurs de sortie**, avec des résistances de 8 Ω /50 W.

	ACEA 178	ACEA 143/167	MAGNETIC Spécial Led	HEXACOM	MILLERIOUX SERDI	SOWTER
Dimensions carcasse	108 x 90	108 x 90	108 x 90	Boîtier 121 x 108 x 108	Boîtier 100 x 85 x 85	96 x 80
Nature empilement	Tôle à Tôle	Tôle à Tôle	Deux a deux	Invisible	Invisible	Tôle à Tôle
Poids	3780 G	3445 G	3405 G	5060 G	3035 G	2155 G
Épaisseur tôle	56 mm	48 mm	48 mm	?	?	38 mm
Résistance E1 en ohms	51.7	52.2	24.3	19	18.8	81.9
Impédance E1 en Henry	7.56	11.75	2.22	2.6	1.44	3.9
Résistance E2 en ohms	50.7	54.5	24.7	18.9	19.1	82.9
Impédance E2 en Henry	7.56	11.7	2.22	2.6	1.43	4.05

ENSEMBLE HOME CINÉMA MODULAIRE

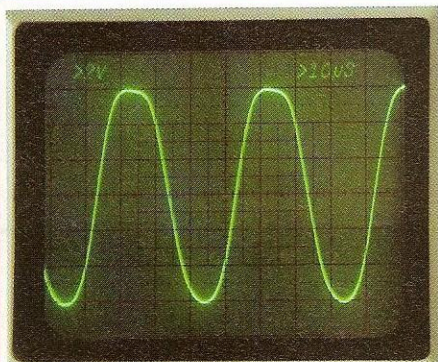


Photo G - Signal sinusoïdal à 20 kHz à la limite de l'écrêtage

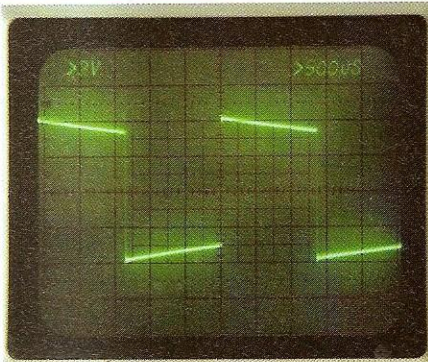


Photo H : Signal carré à 100 Hz de l'amplificateur version 2 x 30 W

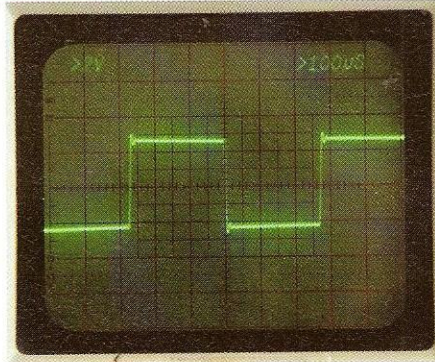


Photo I : Signal carré à 1 kHz de l'amplificateur version 2 x 30 W

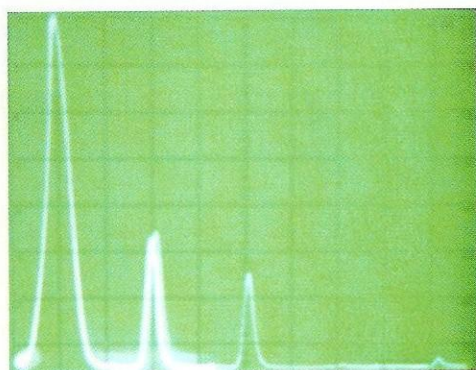


Photo J - Spectre de distorsion constitué d'harmoniques 3, 5 et d'un soupçon de 9

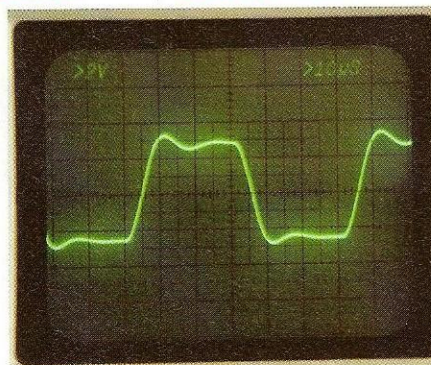


Photo K : Signal carré à 20 kHz de l'amplificateur version 2 x 30 W

LES MESURES

PROTOCOLE DE MESURE

Les mesures publiées pour les trois versions de nos amplificateurs ont été faites en incorporant dans la chaîne de mesure le préampli KTR 5725.

Le préamplificateur est donc attaqué par le générateur BF.

C'est ce signal amplifié qui est injecté dans l'entrée de l'amplificateur mesuré.

Bien que très faible, la distorsion apportée par le préamplificateur est donc incluse dans la distorsion mesurée sur les amplificateurs, **lesquels sont mesurés sans contre-réaction.**

Les mesures ont toutes été réalisées de la même façon et avec le même Audio Analyseur Automatique HP.

Elles sont donc comparables entre elles. Outre les mesures physiques, des pho-

tos de l'écran de l'oscilloscope ont été prises sur signaux sinusoïdaux et carrés à 100 Hz, 1 kHz et 20 kHz (voir **photos G à K**).

Le **tableau ci-dessous** reprend les mesures de l'amplificateur de 2 x 30 W. Elles sont similaires pour les autres versions, sauf en ce qui concerne la puissance.

CONCLUSIONS

Cette longue réalisation a permis de mettre en évidence les qualités exceptionnelles du circuit KTR 5725 en version stéréo.

La version 7.1 permet, au choix, soit de conserver 8 voies asymétriques pour le

Home Cinéma intégral, soit une utilisation mixte Stéréo et Home Cinéma.

Dans ce cas, l'utilisation de quatre voies asymétriques en deux voies symétriques est possible.

L'usage de deux voies symétriques ne s'impose pas, sauf si vous disposez d'un lecteur de CD à sorties symétriques ou d'un vrai amplificateur stéréo à entrées symétriques.

Dans tous les autres cas, seule l'écoute déterminera le meilleur choix.

En effet, si on dispose d'un lecteur de CD à sorties symétriques ou d'un ampli stéréo asymétrique, il n'est pas certain que le passage en asymétrique après le préamplificateur soit préférable au passage en asymétrique avant le préamplificateur.

Puissance de sortie	1,3 W	2 W	5,6 W	10,8 W	21,2 W	31,36 W
Distorsion	0,099 %	0,1008 %	0,305 %	0,42 %	0,95 %	4 %

Les amplificateurs ont été réalisés dans un but précis d'usage en Home Cinéma. Ils ne prétendent pas constituer un standard hi-fi.

J'ai surtout privilégié le maintien de l'image holographique et de la très grande bande passante donnée par le pré-amplificateur.

L'ensemble est très homogène, les mêmes circuits électroniques étant utilisés pour toutes les voies (mêmes schémas, mêmes tubes).

À l'écoute, cela se perçoit immédiatement : grave percutant et rapide, aigu ciselé, fin mais sans agressivité et bonne perception des dialogues et des mouvements très nets.

On choisira de préférence l'ampli 50 W pour un éventuel caisson de grave dont la présence, dans cet ensemble, est discutable et nullement indispensable compte tenu du rendu du grave qui descend très bas sur toutes les voies.

Pour les voies avant, le 30 W suffit largement, le 10 W étant réservé aux voies arrière.

Si toutes les enceintes ont un faible rendement (en dessous de 90 dB), prévoir alors des 50 W et un caisson de grave. Cet ensemble pour Home Cinéma est simple dans son principe, mais évidemment plus long à construire qu'un simple système stéréo dont il conserve toutes les qualités.

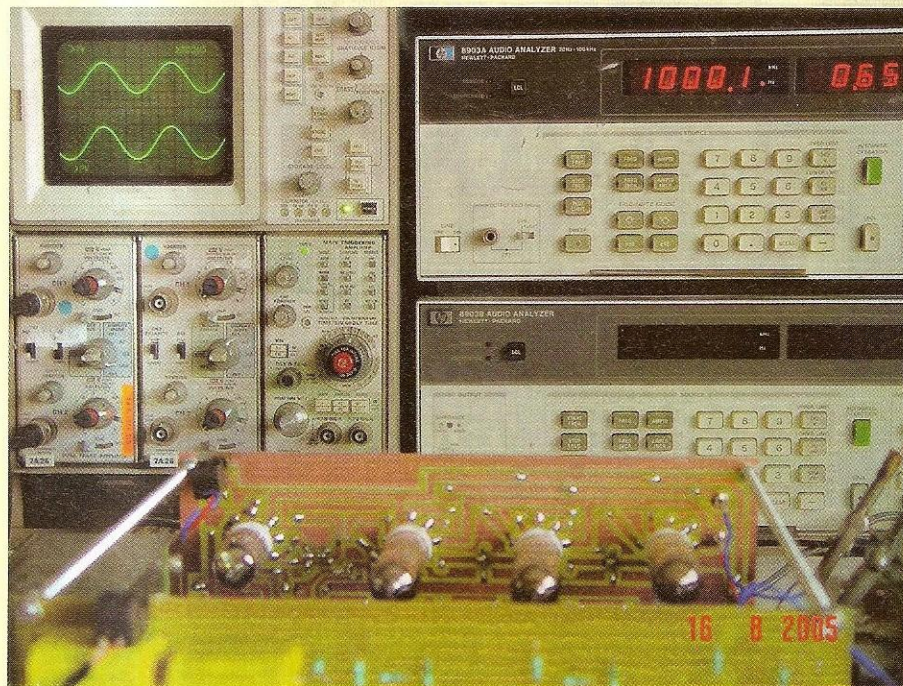
A.Cocheteau
info@isasarl.com

www.isasarl.com, section « hi-fi »

Sur le site, un forum de discussion est ouvert à tous.

N'hésitez pas à poser vos questions, à discuter des éventuelles difficultés que vous pourriez rencontrer et à m'indiquer vos rapports d'écoute. Ils sont toujours intéressants !

Merci à Caméo, Haskil, Patmeth et plus généralement à tous les « Forum KTR » heureux du site HOME CINEMA-FR.com.



L'amplificateur en version 2 x 30 W au banc de mesures



Taux de distorsion de 0,0989 % mesuré à la puissance de 1,3 W (fréquence de 1 kHz)



Taux de distorsion de 0,1008 % mesuré à la puissance de 2 W (fréquence de 1 kHz)



Taux de distorsion de 0,305 % mesuré à la puissance de 5,6 W (fréquence de 1 kHz)

ABONNEZ-VOUS

AU MAGAZINE DE RÉFÉRENCE EN ÉLECTRONIQUE

ELECTRONIQUE PRATIQUE 4,50€

297 SEPTEMBRE 2005 ■ www.electroniquepratique.com

DÉCOUVREZ LES FRÉQUENCES INSOLITES

Récepteur aviation 118/136 MHz

Programmeur sur USB

Récepteur BLU bande des 20 mètres

Prise commandée en IR

Mini écran graphique avec PIC-BASIC

RETROUVEZ AUSSI

- ↳ Ces diodes aux caractéristiques particulières
- ↳ Mesurez les signaux HF

FRANCE : 4,50 € • 9038 Autres : 5,70 €
 BEL : 5,20 € • CH : 7,00 F.S.
 CAN : 5,95 \$ CAN • ESP : 4,00 €
 GR : 4,00 € • TUN : 3700 TMS
 MAR : 50 DH • PORT CONT : 4,50 €
 DOM SURF : 4,00 €

T 02437 297 F. 4,50 €

1 AN D'ABONNEMENT À
ELECTRONIQUE PRATIQUE

11 NUMÉROS *
38,50 €

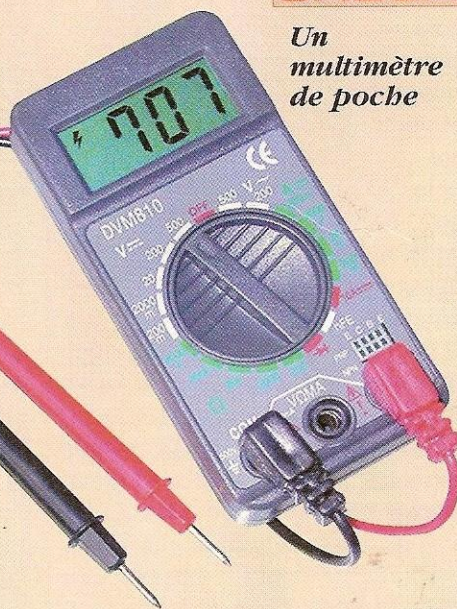
au lieu de 49,50 €

ÉCONOMISEZ : 11 €

* 11 numéros d'ÉLECTRONIQUE PRATIQUE
prix kiosque : 4,50 €

+ VOTRE CADEAU

Un
multimètre
de poche



Oui, je profite de votre offre EXCEPTIONNELLE
et je retourne vite mon coupon à l'adresse suivante :

ELECTRONIQUE PRATIQUE service abonnements - 18/24 quai de la Marne - 75164 Paris Cedex 19
Tél. : 01 44 84 85 16 Fax : 01 42 00 56 92 - Internet : www.electroniquepratique.com

1 AN : 11 numéros
d'ÉLECTRONIQUE PRATIQUE
au prix de **38,50 €**

DOM par avion : 42,90 € - TOM par avion : 51,70 €
Belgique, Suisse : 44,00 € - Autres pays nous consulter

Je bénéficie d'une petite annonce gratuite

VOTRE CADEAU un multimètre de poche
3 1/2 digit, pratique et utile !

19 plages de mesure - indication automatique de la polarité.
Livré avec pile d'alimentation, cordons de test et doc en français.
(environ 3 semaines pour la livraison à domicile)

Ci-joint mon règlement par :

Chèque bancaire ou postal Carte Bancaire

N° : _____ Date d'exp. : _____

Signature (obligatoire) : _____

M Mme Mlle Nom/Prenom : _____

Adresse : _____

CP : _____ Ville : _____

ACEA FÊTE SES 30 ANS (1975-2005)

LA QUALITÉ AÉRONAUTIQUE MILITAIRE ET SPATIALE AU SERVICE DE L'AUDIOPHILE

PUSH-PULL de 6550 2 x 60 Weff Led n°169



Kit comprenant :

- Le transformateur d'alimentation 103,70 €
- 2 transfos de sortie 3 800 Ω 207,30 €
- 1 self 10 H 53,40 €
- 4 capots nickelés 73,20 €
- 4 OCTAL châssis 18,40 €
- 2 OCTAL CI 9,20 €
- 2 NOVAL CI 6,70 €
- 2 tubes EF86 40,00 €
- 2 tubes 6SN7E.H. 29,00 €
- 4 tubes 6550 (Electro-Harmonix) 116,00 €
- 1 condensateur 470 µF/500 V 30,00 €

Frais de port 33,10 €
Total TTC 720 €

Total avec boîtier finition noir mat voir Led n°187 page 49 890 €
Total avec boîtier finition inox miroir 970 €

PROMOS

Valables pour toute commande reçue avant le 31/12/2005

PUSH PULL ECL86

2 x 12 Weff Led n°183



Kit comprenant :

- Le transformateur d'alimentation 70,00 €
- 2 TS 9000 Ω (tôle 80 x 96) 130,00 €
- 1 self de filtrage 26,00 €
- 1 condo 1500 µF/350 V 27,40 €
- 4 tubes ECL86 Philips 70,00 €
- 4 supports NOVAL CI 18,40 €
- 3 capots nickelés 54,90 €
- 1 cordon alimentation 5,00 €
- Frais de port 25,91 €
- Total : 427,61 €
- Remise sur kit - 62,61 €
- Total TTC 365 €
- Total avec boîtier finition noir mat voir Led n°187 page 49 495 €

ENSEMBLE HOME CINÉMA

AMPLI 2 x 10 Weff Led n°188

- 1 Transfo alim réf. ACEA 6975 85,00 €
- 2 Transfos de sortie 10 000 Ω 120,00 €
- 4 tubes 6005 + supports CI 56,00 €
- 4 tubes 5725 CSF + supports CI 33,60 €

Frais de port 21,34 €
Total : 315,94 €
Remise sur kit - 25,94 €
Total TTC unitaire 290,00 €

AMPLI 2 x 30 Weff Led n°189

- 1 Transfo alim réf. ACEA 6975 85,00 €
- 2 Transfos de sortie 170,00 €
- 12 tubes 6005 + supports CI 140,00 €
- 4 tubes 5725 CSF + supports CI 33,60 €

Frais de port : 21,34 €
Total : 477,94 €
Remise sur kit - 37,14 €
Total TTC unitaire 440,80 €

AMPLI 50 Weff Led n°186

- 1 Transfo alim réf. ACEA 6975 85,00 €
- 1 transfo de sortie 2 000 Ω/50W 103,60 €
- 10 tubes 6005 + supports CI 140,00 €
- 2 tubes 5725 CSF + supports CI 16,80 €
- 1 condensateur - 470 µF/450V (C22 - 5 picots) 16,00 €

Frais de port 21,80 €
Total : 383,20 €
Remise sur kit - 33,20 €
Total TTC unitaire 350,00 €
Total TTC par deux 640,00 €

Photos non contractuelles. IMPORTANT : sur la commande de matériel, joindre le règlement et indiquer votre numéro de téléphone

6 rue François Verdier - 31830 PLAISANCE DU TOUCH (près de TOULOUSE)

Tél. : 05 61 07 55 77 / Fax : 05 61 86 61 89

Site : acea-fr.com / email : bernard.toniatti@acea-fr.com



TRANSFORMATEURS DE SORTIES

LED N°	Impédance Prim	Impédance Sec	Puissance	Prix TTC Euros
136-154-166	4000 Ω	4/8/16 Ω	40 W	97,60
138	5000 Ω	4/8 Ω	5 W	50,30
140-170-175	1250 Ω	8 Ω	Single 20 W	80,00
143-167	2000 Ω	4/8 Ω	100 W	103,60
146	825 Ω	4/8 Ω	Single 40 W	103,60
146-150	6600 Ω	4/8 Ω	50 W	103,60
183	9000 Ω	4/8 Ω		83,80
152	2,3/2,8/3,5 k Ω	4/8/16 Ω	30 w circuit C en cuve	213,40
155	8000 Ω	4/8/16 Ω	20 W	94,50
157/160/169	3800 Ω	4/8/16 Ω	80 w	103,60
159-171-173	3500 Ω	4/8 Ω	15 W Circuit C en Cuve	141,80
161-162	Circuit C. Modèle en Cuve pour Single tube 845 (impéd. 4/8 Ω)			248,20
167	2000 Ω	4/8 Ω		103,60
172-173	Circuit C. Modèle en Cuve pour Push-Pull 845 (impéd. 4/8 Ω)			259,20

SELFS

LED N°	Impédance Prim	Impédance Sec	Puissance	Prix TTC Euros
146-152	EI / 10 H	53,40	161-162	Circuit C / 7H 44,20
151-170	Circuit C / 3 H	44,20	175	Torique 28,00

TARIFS DES LAMPES EN PROMO

PRIX A L'UNITE		PRIX PAR PAIRE	
5725 CSF + sup. 8,40 € (par 10 et +)	2A3	60,00	KT88E.H. 69,00
6005 CSF + sup. 14,00 € (par 10 et +)			6550 E.H. 58,00
ECC81 10,00	ECC82 15,00	EL34 Tesla ou E.H. 35,00	6L6 E.H. 35,00
ECC82 10,00	EZ81 16,80	845 Chine 110,00	6V6 E.H. 27,00
ECC83 10,00	ECL86 Philips 17,50	300B Sovtek 200,00	6SN7 E.H. 29,00
EF 86 20,00	GZ32 19,00	KT90 120,00	EL84 E.H. 26,00

Port pour les lampes : de 1 à 4 : 7,62 € et de 5 à 10 : 9,91 €
(gratuit avec achat d'un jeu de 3 transfos).

TRANSFORMATEURS D'ALIMENTATION faible induction 1 Tesla - capoté - primaire 230 V avec écran

LED N°	Secondaires	Prix TTC Euros
136-140	2 x 225 V - 2 x 6,3 V	79,30
138	2 x 300 V - 2 x 6,3 V	64,00
142	2 x 300 V - 2 x 6,3 V tôle (PR001)	57,20
143-145	2 x 230/240 V - 12 V	90,70
146-150	2 x 380 - 2 x 6,3 V - 5 V	90,70
147-148-188	PREAMPLI TUBES circuits "C" 2 x 220 V - 2 x 6,3 V	74,70
149-156	ALIM.H.T. / Préampli tubes 2 x300 V - 2 x 6,3 V	77,80
152	Prim. 230 V - Ecran - Sec. 2 x 300 V - 2 x 6,3 V	97,60
154-159-160	Prim. 230 V - Ecran - Sec. 2 x 360 V-5 V-6,3 V	88,40
155	Prim. 230 V - Ecran - Sec. 2 x 230 V ou 2 x 330 V + 12 V	79,30
157-160	Prim. 230 V - Ecran - 380 V + 6,3 V + 4 x 3,15 V	90,00
161-162-163-172-173	Prim. 220 V / 230 V - Ecran - 2 x 330 V - 6,3 V en cuve	174,45
172-173	Prim. 230 V - Sec. : 2 x 12 V - Ecran : 53,36 € avec capot et 85,00 € en cuve	
163	Prim. 230 V - Sec. 2 x 240 V + 12 V - Ecran (Filtre Actif)	53,40
166/170	Prim. 230 V - Ecran - Sec. 2 x 230 V + 6,3 V + 6,3 V - 4,5 A	85,40
KIT LED 168 ou 169 comprenant 2 Transfos d'alim, 3 Supports, 3 Tubes (port compris)		100,00
167/169	Prim. 230 V - Ecran - Sec. 400 V + 6,3 V + 4 x 3,15 V + 75 V	103,70
171	Prim. 230 V - Ecran - 2 x 360 V - 6,3 V / 2 A + 6,3 V / 5 A	88,40
KIT LED 176 - PRE- AMPLI TRANSFO DOUBLE "C" + 1 SELF en "C" (port compris)		104,00
Avec en plus 2 selfs 45 mH et 2 selfs 1,7 H		153,00

SUPPORTS DE TUBES

Noval C.I.	3,35	OCTAL C.I.	4,60	4 cosses "300B"	9,90	capot nickelé	18,30
Noval Châssis	4,60	OCTAL Châssis	4,60	Jumbo (845) arg	18,00	Noval C.I. 7 broches	3,30

CONDENSATEURS

1 500 µF / 350 V	27,40	470 µF / 450 V	16,00	150 000 µF / 16 V	33,50
2 200 µF / 450 V	53,40	470 µF / 500 V	30,00	47 000 µF / 16 V	15,00

CONDITIONS DE VENTE : France métropole : Règlement par chèque joint à la commande.

PORT : 12,20 € le premier transfo, 4,57 € en plus par transfo supplémentaire,

Minimum de facturation TTC : 50 € (port non compris). Si inférieure, frais de traitement 6,40 € en sus.



79, rue d'Amsterdam
75008 Paris
Tél. : 01 48 78 03 61 ou 01 48 78 51 15
Fax : 01 40 23 95 66
cice.industrie@wanadoo.fr

**Réparation Haut Parleur
et vente de pièces détachées d'origines :**
TAD - RADIAN - JBL - FOSTEX - SELENIUM -
B&C - SOLTON - ALTEC
L'ensemble de ces produits est disponible en neuf
ainsi que leurs accessoires et leurs complémentaires,
permettant d'élaborer des systèmes audio



COMPRESSION HAUT DE GAMME



Ces compressions sont équipées de diaphragmes en alliage d'aluminium spécial et de suspensions en mylar, ce qui donne à ces drivers une linéarité surprenante et un rendement élevé du fait de la légèreté de l'équipage mobile. Ces composants sont disponibles en 8 et 16 Ω.

Compressions drivers

450 PB :	1 pouce	25 W	800 Hz à 20 kHz	105 dB	162 €..ttc
465 PB :	1 pouce	40 W	800 Hz à 20 kHz	107 dB	217 €..ttc
475 PB :	1 pouce	50 W	800 Hz à 21 kHz	109 dB	253 €..ttc
636 PB :	1,4 pouce	50 W	500 Hz à 20 kHz	110 dB	272 €..ttc
745 PB :	1,4 pouce	65 W	500 Hz à 20 kHz	111 dB	360 €..ttc
835 PB :	1,4 pouce	75 W	500 Hz à 20 kHz	113 dB	490 €..ttc
651 PB :	2 pouces	50 W	500 Hz à 20 kHz	110 dB	272 €..ttc
760 PB :	2 pouces	60 W	500 Hz à 20 kHz	111 dB	360 €..ttc
850 PB :	2 pouces	75 W	500 Hz à 20 kHz	113 dB	490 €..ttc
950 PB :	2 pouces	100 W	500 Hz à 20 kHz	111 dB Neodin	780 €..ttc

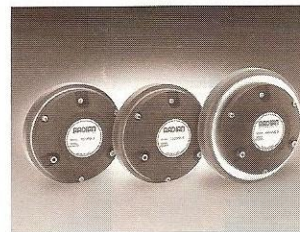
bobine 4 pouces.

Haut-parleurs

2208B :	8 pouces	200 W	58 Hz à 4,5 kHz	95 dB à 100 Hz	168 €..ttc
2212B :	12 pouces	300 W	52 Hz à 3,5 kHz	93 dB	223 €..ttc
2312 :	12 pouces	400 W	48 Hz à 3,5 kHz	96 dB	358 €..ttc
2215B :	15 pouces	500 W	45 Hz à 2,5 kHz	97 dB	360 €..ttc
2216 :	15 pouces	600 W	45 Hz à 3,5 kHz	96 dB	368 €..ttc
2218 :	18 pouces	600 W	26 Hz à 280 Hz	95 dB	420 €..ttc

Haut-parleurs coaxiaux

365 :	6,5 pouces	75 W	60 Hz à 18 kHz	92 dB	95 €..ttc
365 T :	6,5 pouces	75 W	60 Hz à 18 kHz, ligne 100 V	92 dB	136 €..ttc
508/2B :	8 pouces	200 W	55 Hz à 20 kHz HF 1P	95 dB	313 €..ttc
5208 B :	8 pouces	200 W	55 Hz à 20 kHz HF 1P	96 dB	366 €..ttc
5212 B :	12 pouces	300 W	55 Hz à 20 kHz HF 1P	94 dB	382 €..ttc
5312 :	12 pouces	500 W	60 Hz à 20 kHz HF 2P	96 dB	642 €..ttc
5215 B :	15 pouces	500 W	45 Hz à 20 kHz HF 2P	97 dB	740 €..ttc



FOSTEX

DISTRIBUTEUR FOSTEX
Toute la gamme disponible en stock
Pièces détachées d'origine

SYSTÈMES HAUT RENDEMENT en démonstration permanente.

Équipement : RADIAN / TAD / ELECTRO VOICE et production

CICE Industrie, Haut Parleur et compressions.

Réalisation : en 2, 3, et 4 Voies : Actif ou Passif.

Pavillons : Bois ou Métal.

Amplification : à Transistors ELECTRO VOICE /

DYNACORD ou Tubes, VERDIER ou Réalisation LED.

Nos Kits sont fournis avec plan complet, et conseils de réalisation pour petits et gros systèmes.



HAUT PARLEUR RADIAN.

Toute la nouvelle gamme en présentation et développement des systèmes coaxiaux de tous diamètres.



Pavillon bois massif



2208B

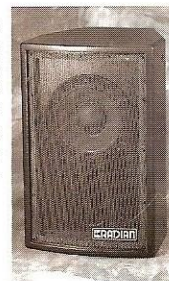


950PB



2216

Enceintes finies RADIAN de type RCX utilisant les Coaxiaux, et une gamme très complète de composants acoustiques vous permettant de réaliser toute configuration Hifi et Home Cinéma.



Sortez des sentiers battus et ne vous laissez plus abuser par des légendes obsolètes qui n'ont plus lieu d'être, souvent de fabrication douteuse, et n'hésitez pas à découvrir des produits modernes qui bénéficient des dernières technologies que vous utilisez dans la vie de tous les jours.

**RÉPARATION ENCEINTES
HIFI ET PROFESSIONNELLES
RECONDITIONNEMENT ET RÉFECTION**

**OPTIMISATION DES SYSTEMES ACOUSTIQUES
SONORISATION
INSTRUMENTATION - HIFI**



Coaxiaux

SYSTEME d'amplification et de filtrage numérique DYNACORD

Station technique : Electro Voice - RADIAN - JBL - Reconditionnement et optimisation de tous systèmes.

Distributeur officiel : DYNACORD - Haut Parleurs Electro Voice - Composants et enceintes RADIAN.

Horaires : Lundi 14H00 - 18H00

Mardi au Vendredi : 10H00 - 18H30

Samedi : 10h00 - 18H00